

ESCUELA TÉCNICA SUPERIOR DE INGENIERÍA (ICAI)

GRADO EN INGENIERÍA ELECTROMECÁNICA

Especialidad Mecánica

Climatización de un centro docente en Huesca

Autor: Diego Trevijano Sada

Director: Fernando Cepeda Fernández

Madrid

Junio 2019

AUTORIZACIÓN PARA LA DIGITALIZACIÓN, DEPÓSITO Y DIVULGACIÓN EN RED DE PROYECTOS FIN DE GRADO, FIN DE MÁSTER, TESINAS O MEMORIAS DE BACHILLERATO

1º. Declaración de la autoría y acreditación de la misma.

El autor D. Diego Trevijano Sada DECLARA ser el titular de los derechos de propiedad intelectual de la obra: *Climatización de un centro docente en Huesca*, que ésta es una obra original, y que ostenta la condición de autor en el sentido que otorga la Ley de Propiedad Intelectual.

2º. Objeto y fines de la cesión.

Con el fin de dar la máxima difusión a la obra citada a través del Repositorio institucional de la Universidad, el autor **CEDE** a la Universidad Pontificia Comillas, de forma gratuita y no exclusiva, por el máximo plazo legal y con ámbito universal, los derechos de digitalización, de archivo, de reproducción, de distribución y de comunicación pública, incluido el derecho de puesta a disposición electrónica, tal y como se describen en la Ley de Propiedad Intelectual. El derecho de transformación se cede a los únicos efectos de lo dispuesto en la letra a) del apartado siguiente.

3º. Condiciones de la cesión y acceso

Sin perjuicio de la titularidad de la obra, que sigue correspondiendo a su autor, la cesión de derechos contemplada en esta licencia habilita para:

- a) Transformarla con el fin de adaptarla a cualquier tecnología que permita incorporarla a internet y hacerla accesible; incorporar metadatos para realizar el registro de la obra e incorporar "marcas de agua" o cualquier otro sistema de seguridad o de protección.
- b) Reproducirla en un soporte digital para su incorporación a una base de datos electrónica, incluyendo el derecho de reproducir y almacenar la obra en servidores, a los efectos de garantizar su seguridad, conservación y preservar el formato.
- c) Comunicarla, por defecto, a través de un archivo institucional abierto, accesible de modo libre y gratuito a través de internet.
- d) Cualquier otra forma de acceso (restringido, embargado, cerrado) deberá solicitarse expresamente y obedecer a causas justificadas.
- e) Asignar por defecto a estos trabajos una licencia Creative Commons.
- f) Asignar por defecto a estos trabajos un HANDLE (URL persistente).

4º. Derechos del autor.

El autor, en tanto que titular de una obra tiene derecho a:

- a) Que la Universidad identifique claramente su nombre como autor de la misma
- b) Comunicar y dar publicidad a la obra en la versión que ceda y en otras posteriores a través de cualquier medio.
- c) Solicitar la retirada de la obra del repositorio por causa justificada.
- d) Recibir notificación fehaciente de cualquier reclamación que puedan formular terceras personas en relación con la obra y, en particular, de reclamaciones relativas a los derechos de propiedad intelectual sobre ella.

5°. Deberes del autor.

El autor se compromete a:

- a) Garantizar que el compromiso que adquiere mediante el presente escrito no infringe ningún derecho de terceros, ya sean de propiedad industrial, intelectual o cualquier otro.
- b) Garantizar que el contenido de las obras no atenta contra los derechos al honor, a la intimidad y a la imagen de terceros.
- c) Asumir toda reclamación o responsabilidad, incluyendo las indemnizaciones por daños, que pudieran ejercitarse contra la Universidad por terceros que vieran infringidos sus derechos e intereses a causa de la cesión.
- d) Asumir la responsabilidad en el caso de que las instituciones fueran condenadas por infracción

de derechos derivada de las obras objeto de la cesión.

6°. Fines y funcionamiento del Repositorio Institucional.

La obra se pondrá a disposición de los usuarios para que hagan de ella un uso justo y respetuoso con los derechos del autor, según lo permitido por la legislación aplicable, y con fines de estudio, investigación, o cualquier otro fin lícito. Con dicha finalidad, la Universidad asume los siguientes deberes y se reserva las siguientes facultades:

- La Universidad informará a los usuarios del archivo sobre los usos permitidos, y no garantiza ni asume responsabilidad alguna por otras formas en que los usuarios hagan un uso posterior de las obras no conforme con la legislación vigente. El uso posterior, más allá de la copia privada, requerirá que se cite la fuente y se reconozca la autoría, que no se obtenga beneficio comercial, y que no se realicen obras derivadas.
- La Universidad no revisará el contenido de las obras, que en todo caso permanecerá bajo la responsabilidad exclusive del autor y no estará obligada a ejercitar acciones legales en nombre del autor en el supuesto de infracciones a derechos de propiedad intelectual derivados del depósito y archivo de las obras. El autor renuncia a cualquier reclamación frente a la Universidad por las formas no ajustadas a la legislación vigente en que los usuarios hagan uso de las obras.
- La Universidad adoptará las medidas necesarias para la preservación de la obra en un futuro.
- La Universidad se reserva la facultad de retirar la obra, previa notificación al autor, en supuestos suficientemente justificados, o en caso de reclamaciones de terceros.

Madrid, a 18 de Junio de 2019

AC	EPTA	
Fdo		
Motivos p	vara solicitar el acceso restringido, cerrado o embargado del trabajo en el Repositorio al:	o

Declaro, bajo mi responsabilidad, que el Proyecto presentado con el título Climatización de un centro docente en Huesca

en la ETS de Ingeniería - ICAI de la Universidad Pontificia Comillas en el curso académico 4º GITI es de mi autoría, original e inédito y

no ha sido presentado con anterioridad a otros efectos. El Proyecto no es plagio de otro, ni total ni parcialmente y la información que ha sido tomada

de otros documentos está debidamente referenciada.

Fdo.: Diego Trevijano Sada Fecha: 18/06/2019

Autorizada la entrega del proyecto

EL DIRECTOR DEL PROYECTO

Fdo.: Fernando Cepeda Fernández Fecha://



ESCUELA TÉCNICA SUPERIOR DE INGENIERÍA (ICAI)

GRADO EN INGENIERÍA ELECTROMECÁNICA

Especialidad Mecánica

Climatización de un centro docente en Huesca

Autor: Diego Trevijano Sada

Director: Fernando Cepeda Fernández

Madrid

Junio 2019

Climatización de un centro docente en Huesca

Autor: Trevijano Sada, Diego

Directores: Cepeda Fernández, Fernando

Entidad Colaboradora: ICAI - Universidad Pontificia Comillas

El objetivo del proyecto es diseñar la instalación de climatización de un centro docente en la ciudad de Huesca. Para hacerlo se tendrá en cuenta y se respetará todo el marco legal vigente. El proyecto se llevará a cabo como si fuera a realizarse una instalación real.

El edificio es una universidad de ciencias, por lo que tiene tanto salas pequeñas que actúan como despachos y secretarías, como grandes aulas y laboratorios. El edificio se distribuye en cuatro plantas, una planta baja que está totalmente aprovechada con grandes aulas y laboratorios, y tres plantas superiores que se dividen en secciones debido a la existencia de dos patios interiores que las separan en 3 grandes zonas únicamente conectadas por un pasillo.

El objetivo es mantener temperaturas interiores de 25 grados en verano y 21 grados en invierno en todas las zonas climatizadas del edificio.

El primer paso es calcular las cargas climáticas de la zona (provincia de Huesca). Para conseguirlo se utiliza el manual Carrier que ofrece los datos climáticos de la península ibérica. Se ha usado como referencia de cargas climáticas las más grandes, es decir, el día más caluroso de verano y el día más caluroso de invierno. Esto se ha hecho con el fin de dimensionar correctamente los equipos y que siempre estén trabajando en el rango de sus posibilidades.

Calculadas las cargas se procede al dimensionamiento y selección de los equipos. Hay dos instalaciones principales:

- ·Tuberías y fan-coils: una bomba impulsa agua a través de las tuberías hasta los fan-coils encargados de combatir las cargas sensibles y latentes de cada habitación. Hay un circuito de agua fría que lleva agua a 7 grados y la devuelve a 12 y otro de agua caliente que la impulsa a 60 grados y la devuelve a 50 grados. Cada uno de los circuitos dispone de su propia bomba.
- ·Climatizadores y conductos, encargados de la renovación del aire exigida por la normativa.

Estos dos circuitos serán suministrados de potencia por sistemas de producción de frío y calor centrales que estarán instalados en la cubierta del edificio.

El dimensionamiento de los conductos y tuberías se ha hecho con el apoyo de gráficas que han permitido calcular las pérdidas que se producían, para poder así dimensionar los equipos de impulsión de forma correcta. Los equipos de impulsión serán bombas en el caso de las tuberías y el agua y los propios climatizadores cuando hablamos

del circuito que transporta aire. Además, se han tenido que añadir numerosos accesorios a estas tuberías y conductos, accesorios como codos, tes, válvulas de control, regulación y retención y sistemas de reducción.

Debido a las condiciones del edificio se han creado cuatro circuitos de tuberías y otros cuatro de conductos, uno para cada sección: Oeste, Este, central y otro para la planta baja. Estos cuatro circuitos están correctamente representados en planos realizados con el programa Autocad.

Finalmente se ha procedido a la realización del presupuesto. Durante todo el proyecto una de las máximas ha sido la de optimizar todos los equipos para poder abaratar al máximo los costes de instalación. Finalmente el coste total del proyecto de instalación es de: 1.224.527,15€.

Se han añadido los catálogos de equipos y un pliego de condiciones que muestra las características y requerimientos de los equipos durante su uso y mantenimiento.

Madrid, a 20 de junio de 2019.

Air-conditioning of an educational centre in Huesca

Author: Trevijano Sada, Diego

Director: Cepeda Fernández, Fernando

Collaborating entity: ICAI - Universidad Pontificia Comillas

The aim of the project is to design the air-conditioning installation of a teaching centre in the city of Huesca. To do so, legal framework in force has been taken into account and respected during the entire project. The project has been carried out as if it was a real Project proposed to a company.

The building is a science university, so it has small rooms that act as offices and large rooms as well which act as clasrooms and laboratories. The building is distributed over four floors, a ground floor that is fully exploited with large classrooms and laboratories, and three upper floors that are divided into sections by the existence of two inner courtyards that separate them into 3 large areas only connected by a corridor.

The objective is to maintain interior temperatures of 25 degrees in summer and 21 degrees in winter in all the air-conditioned areas of the building.

The first step is to calculate the climatic loads of the area (province of Huesca). To achieve this, the Carrier manual has been used. It provides climatic data for the Iberian Peninsula. In order to have a correct election of equipment, we have used the greater loads, which correspond to the hottest day of Summer and the coldest day in Winter. This way the equipment will never act in overload.

Once the loads have been calculated, we proceed to the sizing and selection of the equipment. There are two main circuits: first the pipes, divided into cold and hot pipes, which transport water driven by a pump to the fancoils, responsible for dealing with the sensible and latent heat of each room; and second air conditioners and conduits, responsible for the renewal of the air required by law.

These two circuits will be supplied with termal power by central heating and cooling systems installed at the upper part of the building.

The sizing of the conduits and pipes has been done with the support of graphs that allowed us to calculate the losses that were produced in order to be able to size the impulsion equipments in a correct way. The impulsion units will be pumps in the case of pipes and water and air conditioners themselves when we talk about the circuit that transports air. In addition, numerous accessories have had to be added to these pipes and ducts, accessories such as elbows, crosses, control, regulation and check valves and reduction systems.

Due to the conditions of the building, four piping circuits and four other conduit circuits have been created, one for each section: West, East, Central and one for the

ground floor. These four circuits are correctly represented in the document thanks to the Autocad program.

Finally, the budget has been constructed. Throughout the project, one of the main goals has been to optimize all the equipment in order to reduce installation costs as much as possible. Finally, the total cost of the installation project is: $1.224.527,15 \in$.

Equipment catalogues have been added, as well as specifications that show the characteristics and requirements of the equipment during its use and maintenance.

Madrid, June 20 2019.

TABLA DE CONTENIDOS

1	TA /		T/	JD.	T A
Ι.	M	l H, IX)R	ΙA

1.1 Objeto	
1.2 Normativa	vigente 13
1.3 Bases de di	iseño
1.3.1 Desc	ripción del edificio14
1.3.2 Cara	cterísticas constructivas14
1.3.2.1	Descripción de los cerramientos
1.3.2.2	Características de los cerramientos
1.3.2.3	Factores de orientación
1.3.3 Cond	liciones climatológicas exteriores16
1.3.4.1 1.3.4.2 1.3.4.3	
1.4 Cálculos do	e cargas
1.4.1 Carg	as de verano18
1.4.1.1 1.4.1.2	Cargas debidas a la radiación solar a través de cristales Cargas debidas a la transmisión por paredes y muros exteriores
1.4.1.3	Cargas debidas a la transmisión por muros interiores
1.4.2 Carg	as de invierno
1.4.3 Resu	ltados de las cargas20
1.5 Diseño de l	a instalación27
1.5.1 Cálc	ulo y selección de fan-coils28
1.5.2 Rede	s de tuberías31

	1.5.3 Válvulas	32
	1.5.4 Selección de bombas	33
	1.5.5 Cálculo y selección de climatizadores	33
	1.5.6 Redes de conductos	35
	1.5.7 Selección de productores primarios	36
2.	ANEXOS	
	2.1 Condiciones climatológicas	40
	2.2 Cálculo de cargas	41
	2.3 Redes de tuberías.	44
	2.4 Redes de conductos.	52
	2.5 Válvulas	56
3.	PLANOS	58
4.	PRESUPUESTO	67
5.	PLIEGO DE CONDICIONES	78
6.	CATÁLOGOS.	

1. MEMORIA

1.1 OBJETO

El objetivo de mi proyecto es llevar a cabo todo el proceso de climatización de un centro docente en Huesca. Tendré en cuenta tanto las necesidades del edificio, que son las propias de un centro de enseñanza y la localización de este: en la provincia de Huesca. Una de las principales características del proyecto será que lo realizaré de la misma manera que lo haría un ingeniero contratado por el gobierno o por algún órgano de enseñanza privado. Esto significa que se realizará un diseño conceptual de la instalación a partir de las cargas medioambientales de la zona y las necesidades especiales del edificio. Con este diseño conceptual se podrá realizar un catálogo de equipos necesarios y un presupuesto.

El proyecto se llevará a cabo respetando todas las normativas vigentes en las instalaciones térmicas de los edificios y bajo la aplicación de coeficientes de seguridad que aseguren el correcto funcionamiento de estos. Un factor muy importante de los proyectos es el coste, por lo tanto, intentaremos optimizar al máximo nuestra instalación para que sea viable económicamente, es decir, lo más barata posible.

Será necesario un entendimiento profundo de la implicación de la estructura del edificio en el diseño de la instalación, por lo que será necesaria la realización de planos de la red hidráulica. La forma y tamaño del edificio es esencial a la hora de diseñar el recorrido de la red hidráulica. Habrá que superar los problemas propios de la forma del edificio y aprovecharse de sus espacios para optimizar la instalación y que esta sea efectiva.

1.2 NORMATIVA VIGENTE

Con el fin de respetar el marco legal vigente se han respetado todas las normativas y leyes de climatización y edificación que se muestran en los siguientes documentos:

- Reglamento de Instalaciones Térmicas en Edificios (RITE).
- Normas UNE.
- Normas DIN de aplicación.
- Código Técnico de Edificación.
- Ley 34/2007, de 15 de noviembre, de calidad de aire y protección de la atmósfera. (BOE número 275, 16/11/2007).

1.3 BASES DE DISEÑO

1.3.1 Descripción del edificio

El objeto de estudio será un centro docente ubicado en la provincia de Huesca.

Nuestro edificio consta de 4 plantas, el vestíbulo y 3 superiores. Al tratarse de un edificio docente hemos considerado que cada piso tiene una altura aproximada de 4 metros. La planta baja utiliza toda la superficie del edificio en la distribución de habitaciones, mientras que los tres pisos superiores tienen dos pasillos principales con salas a ambos lados de estos y dos grandes huecos que dividen las secciones centrales, Este y Oeste respectivamente. Estos huecos centrales acaban en un patio interior que es el techo de la planta baja. Por esta razón, existe una simetría entre los tres pisos superiores que no se observa en el piso de la planta baja. Estos huecos interiores están construidos con el fin de recibir más luz del exterior y así crear un ambiente de trabajo mejor en los despachos.

Las tres plantas superiores están principalmente formadas por despachos, salas de reuniones y un pequeño número de laboratorios, mientras que la planta baja está constituida por salas más grandes, en su mayoría laboratorios y almacenes. Los despachos generalmente son pequeños con capacidad para unas 3 personas y se encuentran alrededor de los pasillos centrales. El edificio consta de unos 200 despachos aproximadamente. Las salas más grandes de estos pisos están ubicadas en las zonas exteriores, de manera que están orientadas hacia el exterior del edificio. El piso bajo dispone de más pasillos y unas salas más grandes que están distribuidas alrededor del perímetro, dando el exterior. Este piso también tiene laboratorios ubicados en las zonas interiores del mismo sin ventanas al exterior.

Se han considerado los pasillos, escaleras, archivos y almacenes como zonas no climatizables.

1.3.2 Características constructivas

1.3.2.1 Descripción de los cerramientos

Al no disponer de toda la información necesaria se han realizado algunas suposiciones sobre la interacción entre las habitaciones y el exterior de las mimas basándome en la disposición de otras universidades científicas como ICAI.

Estas suposiciones son que los despachos, salas de reuniones y otras habitaciones sin necesidades especiales que estén en contacto con el exterior,

tendrán un 50% de cristales y otro 50% de falso murete en sus paredes que den al exterior. Los laboratorios al tener la necesidad de estar más aislados dispondrán de un 25% de ventanas respecto a un 75% de muro. Estas suposiciones parecen irrelevantes, pero son importantes a la hora de calcular las cargas climáticas de cada habitación, ya que un cristal es menos aislante que un muro, como veremos en la tabla de coeficientes de transmisión.

Se han considerado los pasillos, escaleras, archivos y almacenes como zonas no climatizables.

1.3.2.2 Características transmisoras de los cerramientos

Tabla 1: Características transmisoras de los cerramientos

Descripciones de los	Coeficiente de transmisión	Factor de ganancia	
cerramientos	(Kcal/h.m2.ºC)	solar	
Cristales	2,6	0,48	
Muros exteriores	0,65		
Puertas	2		
Tabiques	1,2		
Suelos	1,1		
Techos	2,02		

Cada tipo de cerramiento tiene factores de trasmisión diferentes y ahí encontramos la importancia de haber supuesto las paredes de la manera descrita en el punto 1.3.2.1.

1.3.2.3 Factor de amplificación de la transmisión según la orientación

A estos factores hay que añadir la amplificación que se puede producir según la orientación de los cerramientos.

NORTE	1,40625
NE	1
ESTE	1
SE	1
SUR	1
SO	9,625
OESTE	16,15625
NO	12,75

Tabla 2: Factores de amplificación por orientación

Se observa que la orientación Oeste aumenta las cargas por transmisión

1.3.3 Condiciones climatológicas exteriores

Huesca es una provincia conocida por sus bajas temperaturas en invierno y unas temperaturas cálidas en verano.

La severidad climática es una clasificación que tiene en cuenta las temperaturas más altas de verano y las más bajas en invierno para clasificar a las provincias.



Tabla 4: Clasificación de severidad climática

Huesca está clasificada con una severidad D2 con inviernos fríos y veranos moderadamente cálidos.

Para la realización de los cálculos se escogerá el momento más desfavorable posible de manera que todos los equipos queden dimensionados de manera correcta y no sobrepasen sus límites de actuación. Para las estaciones de refrigeración se escogerá el momento más caluroso del año mientras que para las estaciones de calefacción escogeremos el momento más frío. Esta información viene recogida en el *IDAE Condiciones climáticas* exteriores de proyecto, en el apartado 6. Datos de Estaciones y se resume en la tabla 2.

Estas condiciones que se han tenido en cuenta a la hora del cálculo provienen de la norma UNE 100-001.

Temperatura seca exterior máxima	41,3
Temperatura seca exterior mínima	-10,8
Temperatura húmeda exterior máxima	23

Tabla 5: Condiciones climáticas Huesca

1.3.4 Condiciones internas

1.3.4.1 Temperaturas objetivo

La temperatura interior objetivo en cada estación se es la que queremos mantener en las habitaciones en cada momento.

Temperatura objetivo Verano	25 Cº	
Temperatura objetivo Invierno	21 Cº	

Estas temperaturas son diferentes con el fin de abaratar costes en la instalación y son agradables para las actividades que tienen lugar en el edificio en todo momento.

1.3.4.2 Niveles de ocupación e iluminación

Se establece un nivel de ocupación medio de 1 persona cada 8 metros cuadrados. Hemos establecido algunas cargas medias por ocupación e iluminación que han sido usadas a la hora de calcular las cargas térmicas.

Personas: 57 Kcal/h sensible

• Personas: 55 Kcal/h latente

Iluminación y máquinas: 20 W/m2

1.3.4.3 Requisitos de la norma

Nuestro edificio tiene funciones docentes y por eso requiere la existencia de numerosos laboratorios que necesitan otro tipo de condiciones climáticas distintas a las de los despachos o salas de reuniones. Según las normas, los laboratorios necesitan mejor calidad de aire que se traduce en un mayor caudal de aire necesario.

El Rite impone en su norma que según los usos del edificio existen diferentes calidades de aire (IDA) obligatorias. En nuestro caso tenemos dos tipos de IDA

Tipo de			Caudal de aire
IDA	Descripción	ppm	exterior
IDA 1	Aire de óptima calidad→ Laboratorios	350	8 l/s por persona
	Aire de calidad media → Despachos y		
IDA 2	otras salas	500	12,5 l/s por persona

Tabla 6: calidad del aire según el RITE

El Nivel sonoro máximo de acuerdo con la normativa IT 1.1.4.4: *Exigencia de Calidad del Ambiente Acústico* será respetado en todo momento.

1.4 CÁLCULO DE CARGAS

Este es el primer paso a la hora de diseñar la climatización de un edificio. Partimos de las condiciones exteriores e interiores del edificio, de las características constructivas del mismo y de los tamaños y localizaciones de las habitaciones y salas para conseguir las máximas cargas climáticas en verano y en invierno para cada una de ellas. La carga máxima se da a horas diferentes para cada habitación dependiendo sobre todo de la orientación de esta.

Las cargas pueden ser sensibles si afectan al cambio de temperatura de la habitación o latentes si lo que hacen es cambiar la humedad de esta.

Las aportaciones exteriores consisten en todas las cargas que afecten al edificio por la diferencia de temperatura existente entre el interior y el exterior. Aquí se incluyen los factores de transmisión y la orientación del edificio.

Las aportaciones interiores consisten en el calor aportado por las personas, ordenadores, iluminación y equipos de laboratorio.

1.4.1. Cargas de verano

Para diseñar los equipos de refrigeración necesitamos tener en cuenta todas las cargas caloríficas que existan en el edificio. Tomaremos el caso más desfavorable para cada habitación, que suele producirse en el mes de Julio entre las 15 y las 17 horas.

Estas cargas consisten en cargas del sol transmitida por los cristales, cargas del sol transmitida a través de muros y paredes exteriores, ocupación, lluminación, equipos y transmisión a través de puertas, muros hacia zonas no climatizadas, suelos y techos.

1.4.1.1 Cargas debidas a la radiación solar a través de cristales

Esta es la carga más grande y la que más afecta al dimensionamiento de los equipos. Tiene una fuerte dependencia de la orientación de la sala, del área de cristal, y de la fecha y hora a analizar.

La fórmula a utilizar es la siguiente:

$$O = A \cdot G \cdot FGS$$

Donde:

- A es la superficie de cristal
- G es un factor que nos viene dado por la localización del centro docente.

- FGS es el factor de ganancia solar.
- Q es la carga térmica en kcal/h.

1.4.1.2 Cargas debidas a la transmisión por paredes y muros exteriores

El calor transmitido a través de las paredes y muros exteriores es menor que el transmitido por los cristales, pero es imprescindible para el cálculo de las cargas. En los muros el calor se transmite por la diferencia de temperatura existente entre la cara exterior y la cara interior.

La facilidad para transmitir el calor a través de los muros o peso térmico depende de la densidad del muro, es decir, el material de este, la capacidad del material para absorber calor, y la diferencia de temperaturas entre el exterior y el interior.

Las fórmulas que utilizamos serán:

$$Q = A \cdot \Delta T eq \cdot K$$

$$\Delta T eqc = a + \Delta T eqs + Fc \cdot (Rs/Rm) \cdot (\Delta T eqm - \Delta T eqs)$$

Donde:

- A es el área del muro
- K coeficiente de transmisión de los muros.
- ΔTeqc: Diferencia equivalente de temperatura corregida
- a: Factor de corrección.
- ∆Teqs: Diferencia equivalente de temperatura a la sombra a la hora de cálculo.
- Fc: Factor de corrección referido al color.
- Rs: Máxima insolación, correspondiente al mes de julio, a través de una superficie de la orientación correspondiente.
- Rm: Máxima insolación, correspondiente al mes de julio, a través de una superficie en la orientación correspondiente.

1.4.1.3 Cargas debidas a la transmisión por muros interiores

Corresponde al contacto entre zona climatizadas con zonas no climatizadas como pueden ser las escaleras los pasillos y otras salas que no se climatizan.

La fórmula a utilizar es:

$$Q = A \cdot \Delta T LNC \cdot K$$

Donde:

- A: Área del tabique interior.
- ΔT LNC: Diferencia de temperatura entre la zona no climatizada y la temperatura objetivo.

- K: Coeficiente de transmisión.

1.4.2. Cargas de Invierno

A la hora de dimensionar los equipos de calefacción del edificio debemos tener en cuenta únicamente las cargas exteriores relacionadas con la diferencia de temperatura.

Las cargas interiores no se tienen en cuenta porque aportan calor, lo cual ayuda a que las pérdidas por frío no sean mayores. Dimensionaremos los equipos de calefacción como si estas cargas interiores no estuvieran, es decir, como si las habitaciones estuvieran con la luz apagada y vacías.

La expresión usada para calcular las pérdidas en invierno es:

$$Q = K \cdot A \cdot \Delta T \cdot f \vee$$

Donde:

- K: Coeficiente de transmisión.
- A: Área del tabique interior.
- Fv: Factor de vientos.
- ΔT : Diferencia de temperaturas.

1.4.3. Resultados de las cargas

Utilizando las hojas de cálculo que se han facilitado calculamos las cargas de todas las habitaciones de nuestro edificio. Los resultados están presentados por plantas.

Para las exigencias frigoríficas la hoja de cálculo nos da los resultados del calor sensible y latente del local en cuestión. Además, le suma el calor aportado por el caudal del aire exterior que nos impone el Rite para cada tipo de habitación.

En la hoja de exigencias caloríficas tenemos los valores de las pérdidas por diferencia de temperatura que hay que contrarrestar. Los valores por caudales de aire exterior están utilizados para el dimensionamiento de los climatizadores.

Los resultados están expresados en Kilocalorías por hora y son transformables a watios por la siguiente relación: 1W =0,86Kcal/h

T. HABITACIÓN	nº	calor sensible	latente	calor efectivo	Gran calot total	Caudal de aire(m3/h)
Lab electricidad formación	1	7454	1169	8623	15511	2249
decanato despachos	7	2236	760	2996	4284	674
reuniones decanato	1	4291	795	5086	6373	1294
Zona 60	9	2156	760	2916	5313	651
sala técnicos	1	2852	769	3621	10555	860
Almacén termodinámica	1	3378	777	4155	4015	1019
BECARIOS	2	2308	760	3068	5331	696
Laboratorio 6	1	5868	1134	7002	10918	1770
Lab 5	1	4181	1100	5281	9160	1261
QUIM ORG. 1	1	10452	1152	11604	16521	3153
Labs química orgánica	4	6009	1117	7126	15419	1813
Labs química inorgánica oeste	2	11663	1301	12963	16405	2967
Química inorganica esquina	1	11536	1031	12567	16589	3518
Química centrales	4	4986	1169	6155	7320	2170
Física estados	2	14166	1307	15473	17651	4273
LABS smap y termo	5	6127	757	6884	8416	1848
Ordenadores electrónica	1	5997	783	6780	8423	1809
Labs Tipo 1	2	4781	766	5547	9557	1442
LAB SUR TERMO	1	5977	783	6760	9768	1803
Labs tipo II	2	6267	783	7050	11683	1891
Prep. Muestras	2	1960	714	2674	4522	591
Aseos sur	5	1951	752	2703	4710	589
Aseos centrales	2	1755	752	2507	4689	529
Sala Graxias	1	4184	795	4979	6359	1262

Tabla 7: Cargas de Verano Planta baja

T. HABITACIÓN	nº	Calor sensible	latente	Calor efectivo Kcal/h	Gran calor total Kcal/h	Caudal de aire(m3/h)
despacho 1	33	3525	231	3756	4633	759
despacho 2	33	1393	286	1679	2841	420
sala 5	7	4222	0	4222	5500	1274
sala 7	1	5470	0	5470	7433	1650
sala 11	1	19453	0	19453	7464	5868
Sala 10	1	21238	0	21238	31368	6407
Sala 12	2	3327	0	3327	5163	1004
Sala 8	2	4010	0	4010	5467	1210
aseos	6	1812	0	1812	3145	547
Sala 1	1	2380	0	2380	5245	718
Sala 2	3	2811	0	2811	4867	848
Sala 4	1	3132	0	3132	5341	945
Sala 6	1	2865	0	2865	4742	864
Sala 3	1	2802	0	2802	4713	845
Sala L	1	6366	0	6366	11028	1920

Tabla 8: Cargas de Verano Planta Primera

T. HABITACIÓN	nº	Calor sensible	Latente	Calor efectivo Kcal/h	Gran calor total Kcal/h	Caudal de aire(m3/h)
Desp. 1, 3 y 5	60	3525	231	3756	4633	759
Desp. 2 4 y 6	60	1393	286	1679	2841	420
Sing 4	3	2295	231	2526	3638	494
Sala 2	1	3710	237	3947	5411	799
sing 3	1	2854	231	3085	4274	615
sing 1	1	2220	231	2451	3841	479
sing 2	1	4037	234	4271	5443	870
Sala 1	2	4338	239	4577	5493	935
Sala 3	1	4564	239	4803	5520	984
Sala 4	1	4564	239	4803	5520	984
Aseos	6	1940	217	2157	3695	418

Tabla 9: Cargas de Verano Planta Segunda

T. HABITACIÓN	nº	Calor sensible	Latente	Calor efectivo Kcal/h	Gran calor total Kcal/h	Caudal de aire(m3/h)
Desp. Zona 1 y 4	41	3525	231	3756	4633	759
zona 2 y 3	49	1393	286	1679	2841	420
Lab contaminación	1	3317	316	3633	7521	1000
Laboratorios generales	4	3135	313	3448	7491	946
Lab renovables	1	3875	316	4191	7591	1169
Lab teledirección	1	6582	351	6933	8293	1986
Quimica orgánica reuniones	1	3116	223	3339	5388	940
Quimica inorgánica reuniones	1	4425	228	4653	5564	1335
Biblio atmosférica	1	3607	228	3835	5462	1088
Aseos 6 salas	6	1898	217	2115	3219	573
Sala de reuniones	1	4667	237	4904	5808	1408
Becarios	1	7550	242	7792	9283	2277
Desp único 3	1	2318	231	2549	3367	699
Desp único 2 y 4	2	3796	220	4016	5465	1145

Tabla 10: Cargas de Verano Planta Tercera

T. HABITACIÓN	Cantidad	P érdidas (Kcal/h)
Lab electricidad formación	1	2331
decanato despachos	7	737
reuniones decanato	1	3270
Zona 60	9	630
sala técnicos	1	1135
Almacén termodinámica	1	1325
BECARIOS	2	780
Laboratorio 6	1	3177
Lab 5	1	1891
QUIM ORG. 1	1	5135
Labs química orgánica	4	1376
Labs química inorgánica oeste	2	2420
Química inorgánica esquina	1	3719
Química centrales	4	
Física estados	2	
LABS smap y termo	5	
Ordenadores electrónica	1	
Labs Tipo 1	2	
LAB SUR TERMO	1	1076
Labs tipo II	2	
Prep. Muestras	2	
Asesos sur	5	536
Aseos centrales	2	0
Sala Graxias	1	2010

Tabla 11: pérdidas Invierno de la planta baja

T. HABITACIÓN	Cantidad	Kcal/h
despacho 1	33	650
despacho 2	33	636
sala 5	7	782
sala 7	1	2925
sala 11	1	7393
Sala 10	1	7088
Sala 12	2	2352
Sala 8	2	1812
aseos	6	313
Sala 1	1	531
Sala 2	3	965
Sala 4	1	2032
Sala 6	1	782
Sala 3	1	548
Sala L	1	2144

Tabla 12: Pérdidas invierno para la primera planta

T. HABITACIÓN	nº	Kcal/h
Desp. 1, 3 y 5	60	650
Desp. 2 4 y 6	60	636
Sing 4	3	1485
Sala 2	1	1520
sing 3	1	648
sing 1	1	648
sing 2	2	965
Sala 1	2	1810
Sala 3	1	2997
Sala 4	2	2416
Aseos	6	313

Tabla 13: Pérdidas invierno planta segunda

Desp. Zona 1 y 4	41	650
Desp. zona 2 y 3	49	636
Lab contaminación	1	2694
Laboratorios generales	4	724
Lab renovables	1	1910
Lab teledirección	1	2246
Química orgánica reuniones	1	1520
Química inorgánica reuniones	1	2416
Biblio atmosférica	1	1121
Aseos 6 salas	6	313
Sala de reuniones	1	1810
Becarios	1	2997
Desp único 3	1	650
Desp único 2 y 4	2	648

Tabla 14: Pérdidas invierno planta tercer

1.5 DISEÑO DE LA INSTALACIÓN

El diseño de la instalación se ha llevado a cabo teniendo en cuenta las características constructivas y condiciones arquitectónicas del edificio. Se utilizará un sistema de climatización por climatizadores principales y unidades fan-coil.

Las unidades fan-coil se encargarán de combatir las cargas climáticas de las habitaciones tanto en verano como en invierno. Por lo que estarán alimentadas por dos circuitos distintos de tuberías. Uno de los circuitos transportará agua a 7 Cº para poder combatir el calor mientras que el otro transportará el agua a 60 Cº y se encargará de contrarrestar las pérdidas de invierno. Se dispondrá por tanto de un circuito de agua caliente y un circuito de agua fría, alimentados por sus propias bombas, para cada recorrido cerrado.

El sistema de climatizadores principales se encargará de transportar el caudal de aire exterior necesario para cada habitación a través de una red de conductos. Esta instalación es completamente necesaria para poder conseguir la renovación de aire de las habitaciones. El climatizador o unidad de tratamiento de aire contará con baterías de calor y frío, filtros de aire y válvulas de regulación y control. Impulsará el aire a través de los conductos hasta alcanzar los fan-coils.

El sistema de climatización estará formado por distintas redes de conductos y tuberías que aprovecharán las características arquitectónicas del edificio. La planta baja dispondrá de su propia red de tuberías y conductos que serán instalados de forma sencilla en un falso techo y nacerán en una sala que estará acondicionada para albergar los equipos necesarios. A la planta baja la podremos nombrar sección vestíbulo a la hora de referirnos a sus circuitos de climatización.

Las tres plantas superiores las dividiremos por secciones debido a los patios interiores que tiene el edificio. Por esta razón habrá circuitos para las secciones Este, Oeste y central respectivamente. En estos casos las redes de conductos y tuberías nacerán en la cubierta y bajarán hacia las plantas por las escaleras. En la cubierta es donde se dispondrán los diferentes equipos necesarios para la climatización y renovación de aire.

El aire de renovación proveniente de los climatizadores llegará hasta los fan-coils de cada habitación, pero no se debe tener en cuenta a la hora de dimensionar los mismos. Los fan-coils elegidos están acondicionados para tratar el aire de renovación.

1.5.1 Cálculo y selección de fan-coils

Los fan-coils son las unidades que, instaladas en cada habitación, combaten las cargas de invierno y verano del local. Los fan-coils tienen un límite de carga que pueden contrarrestar así que en las habitaciones grandes con mucha carga hemos decidido utilizar varios fan-coils. En las habitaciones con más de un equipo la carga se distribuirá equitativamente entro los equipos utilizados.

La potencia frigorífica necesaria de los fan-coils deberá ser superior a la suma del calor latente y sensible de la habitación dividido por el salto térmico del agua en las tuberías. Este calor efectivo total ha sido calculado en la hoja de cargas de verano. El salto térmico para las tuberías frías es de 5 Cº ya que el agua sale de la bomba a 7 Cº y vuelve por el circuito de retorno a 12 Cº. Así el caudal necesario del fan-coil se calcula:

$$Q(I/h) = \frac{Calor\ efectivo(\frac{Kcal}{h})}{\delta T*N\'umero\ de\ Fan-coils*0.86}$$

La potencia calorífica que tiene que dar el fan-coil es la que venza a todas las pérdidas de invierno de la habitación. Hay que tener en cuenta que el salto térmico para las tuberías calientes es de 10 Cº ya que el agua sale de la bomba a 60 Cº y vuelve a 50 Cº.

$$Q(I/h) = \frac{P\acute{e}rdidas\ efectivas(\frac{Kcal}{h})}{\delta T*N\'{u}mero\ de\ Fan-coils*0,86}$$

El caudal para dimensionar el fan-coil será el máximo de los dos calculados anteriormente.

Los fan-coils elegidos serán de tipo cassette cuyas características principales están explicadas en su catálogo.

También se han tenido en cuenta las exigencias sonoras para no superar los dB permitidos, expuestos anteriormente en la memoria.

Planta	Habitación	Fancoils por hab.	Pf cada uno (W)	Pc cada uno (W)	Caudal requerido (m^3/h)	FANCOIL SELECCIONADO
C	Lab electricidad formación		2 501	3 1150	862,3	FCS90 6621/6000 W 1600m^3/h
С	decanato despachos		1 348	4 737	599,2	FCS80 4024/5046W 1375m^3/h
C	reuniones decanato		1 591	4 3270	1017,2	FCS90 6621/6000 W 1600m^3/h
С	Zona 60		1 339	1 630	583,2	FCS50 3689/3146 W 875m^3/h
C	sala técnicos		1 421	0 1135	724,2	FCS90 6621/6000 W 1600m^3/h
С	Almacén termodinámica		1 483	1 1325	831	FCS90 6621/6000 W 1600m^3/h
C	BECARIOS		1 356	7 780	613,6	FCS50 3689/3146 W 875m^3/h
С	Laboratorio 6		2 407	1 1588,5	700,2	FCS90 6621/6000 W 1600m^3/h
C) Lab 5		1 614	1 1891	1056,2	FCS90 6621/6000 W 1600m^3/h
С	QUIM ORG. 1		3 449	8 1712	773,6	FCS90 6621/6000 W 1600m^3/h
C	Labs quimica orgánica		2 414	3 688	712,6	FCS90 6621/6000 W 1600m^3/h
С	Labs quimica inorgánica oeste		3 502	4 869	864,2	FCS90 6621/6000 W 1600m^3/h
C	Química inorgánica esquina		3 487	1 1240	837,8	FCS90 6621/6000 W 1600m^3/h
С	Química centrales		2 357	8 0	615,5	FCS50 3689/3146 W 875m^3/h
C) Física estados		4 449	8 0	773,65	FCS90 6621/6000 W 1600m^3/h
C	LABS smap y termo		2 400	2 0	688,4	FCS80 4024/5046W 1375m^3/h
C	Ordenadores electrónica		2 394	2 0	678	FCS80 4024/5046W 1375m^3/h
C	Labs Tipo 1		1 645	0 0	1109,4	FCS90 6621/6000 W 1600m^3/h
C	LAB SUR TERMO		2 393	0 538	676	FCS80 4024/5046W 1375m^3/h
C) Labs tipo II		2 409	9 0	705	FCS80 4024/5046W 1375m^3/h
C	Prep. Muestras		1 310	9 0	534,8	FCS50 3689/3146 W 875m^3/h
C	Asesos sur		1 314	3 536	540,6	FCS50 3689/3146 W 875m^3/h
C	Aseos centrales		1 291	5 0	501,4	FCS50 3689/3146 W 875m^3/h
C	Sala Graxias		1 579	0 2010	995,8	FCS90 6621/6000 W 1600m^3/h
1	. despacho 1		1 436	7 650	751,2	FCS90 6621/6000 W 1600m^3/h
1	. despacho 2		1 195	2 648	335,8	FCS30 2328/2818 W 750m^3/h
1	. sala 5		1 519	4 782	893,4	FCS90 6621/6000 W 1600m^3/h
1	. sala 7		1 665	1 2925	1144	FCS90 6621/6000 W 1600m^3/h
1	. sala 11		6 382	8 1232,2	658,4	FCS80 4024/5046W 1375m^3/h
1	. Sala 10		5 500	6 1417,6	861,04	FCS90 6621/6000 W 1600m^3/h
1	. Sala 12		1 413	0 2352	710,4	FCS90 6621/6000 W 1600m^3/h
1	. Sala 8		1 494	4 1812	850,4	FCS90 6621/6000 W 1600m^3/h

1	. aseos	1	2373	313	408,2	FCS50 3689/3146 W 875m^3/h
1	. Sala 1	1	3036	531	522,2	FCS50 3689/3146 W 875m^3/h
1	. Sala 2	1	3541	965	609	FCS50 3689/3146 W 875m^3/h
1	. Sala 4	1	3914	2032	673,2	FCS80 4024/5046W 1375m^3/h
1	. Sala 6	1	3603	782	619,8	FCS50 3689/3146 W 875m^3/h
1	. Sala 3	1	3530	548	607,2	FCS50 3689/3146 W 875m^3/h
1	. Sala L	2	3848	1072	661,8	FCS80 4024/5046W 1375m^3/h
2	P. Desp. 1, 3 y 5	1	4367	648	751,2	FCS90 6621/6000 W 1600m^3/h
2	P. Desp. 2 4 y 6	1	1952	650	335,8	FCS30 2328/2818 W 750m^3/h
2	Sing 4	1	2937	1485	505,2	FCS50 3689/3146 W 875m^3/h
2	Sala 2	1	4590	1520	789,4	FCS90 6621/6000 W 1600m^3/h
2	sing 3	1	3587	648	617	FCS50 3689/3146 W 875m^3/h
2	sing 1	1	2850	648	490,2	FCS50 3689/3146 W 875m^3/h
2	sing 2	1	4966	965	854,2	FCS90 6621/6000 W 1600m^3/h
2	Sala 1	1	5322	1810	915,4	FCS90 6621/6000 W 1600m^3/h
2	Sala 3	1	5585	2997	960,6	FCS90 6621/6000 W 1600m^3/h
2	Sala 4	1	5585	2416	960,6	FCS90 6621/6000 W 1600m^3/h
2	. Aseos	1	2508	313	431,4	FCS50 3689/3146 W 875m^3/h
3	Desp. Zona 1 y 4	1	4367	650	751,2	FCS90 6621/6000 W 1600m^3/h
3	3 zona 2 y 3	1	1952	648	335,8	FCS30 2328/2818 W 750m^3/h
3	Lab contaminación	1	4224	2694	726,6	FCS90 6621/6000 W 1600m^3/h
3	Laboratorios generales	1	4009	724	689,6	FCS80 4024/5046W 1375m^3/h
3	Lab renovables	1	4873	1910	838,2	FCS90 6621/6000 W 1600m^3/h
3	Lab teledirección	2	4031	1123	693,3	FCS80 4024/5046W 1375m^3/h
3	Química orgánica reuniones	1	3883	1520	667,8	FCS80 4024/5046W 1375m^3/h
3	Química inorgánica reuniones	1	5410	2416	930,6	FCS90 6621/6000 W 1600m^3/h
3	Biblio atmosférica	1	4459	1121	767	FCS90 6621/6000 W 1600m^3/h
3	Aseos 6 salas	1	2459	313	423	FCS50 3689/3146 W 875m^3/h
3	Sala de reuniones	1	5702	1810	980,8	FCS90 6621/6000 W 1600m^3/h
3	Becarios	2	4530	1498,5	779,2	FCS90 6621/6000 W 1600m^3/h
3	Desp único 3	1	2964	650	509,8	FCS50 3689/3146 W 875m^3/h
3	B Desp único 2 y 4	1	4670	648	803,2	FCS90 6621/6000 W 1600m^3/h
			T-1:1- 45. O-1			

Tabla 15: Selección de Fancoils

1.5.2 Red de tuberías

Las tuberías son las encargadas de transportar el caudal desde las bombas hasta los fancoils.

Las redes de tuberías en cada sección están formadas por 4 vías o tubos. La impulsión fría a 7 C°, el retorno frío a 12 C°, la impulsión caliente a 60 C° y el retorno caliente a 50 C°. Cada circuito (el caliente y el frío) tendrá su propia

Las tuberías llevan a cada equipo el caudal demandado que está especificado en la tabla 15.

Una vez tenemos el caudal necesario en cada equipo realizamos el plano de la red de tuberías. Este plano nos mostrará el recorrido de las tuberías desde la bomba hasta cada uno de los equipos. El plano es importante para saber la cantidad de codos, cruces en te, longitudes y ramificaciones que serán necesarias y que aportan más pérdidas a nuestro circuito.

Posteriormente, usando las tablas de Moody (Anexos), podemos elegir un diámetro adecuado para cada tramo de las tuberías a partir del caudal que recorrerá ese tramo (suma del caudal de los fancoils posteriores al mismo). Para elegir el diámetro debemos tener en cuenta 3 factores:

- Según la normativa RITE la velocidad del agua en todos los tramos debe ser inferior a 2 m/s
- La normativa RITE también nos exige que la pérdida de carga sea inferior a 30 mm.c.a.
- Con el fin de abaratar costes siempre elegiremos el diámetro de tubería más pequeño posible, o el que abarate más los costes de instalación.

Las pérdidas de carga en las tuberías se producen por la introducción de accesorios y por el rozamiento viscoso del fluido en contacto con la tubería. Por esta razón cuanto más diámetro de tubería tengamos las pérdidas de carga relativas se reducirán, ya que habrá menos proporción de líquido en contacto directo con la tubería. Los accesorios añadirán pérdidas a nuestro circuito, pero son necesarios para el correcto funcionamiento de este.

El material usado para las tuberías es el acero con aislamiento térmico tanto exterior como interior para minimizar las pérdidas energéticas. A su vez se han introducido elementos que refuercen las partes más débiles.

Usaremos diámetros de tubería estandarizados para facilitar la obtención de estos y abaratar los costes.

<u>ø</u>	<u>DN (mm)</u>
1/2"	15
3/4"	20
1"	25
1 1/4"	32
1 1/2"	40
2"	50
2 1/2"	65
3"	80
4"	100
5"	125
6"	150
8"	200
10"	250
12"	300
14"	350

Tabla 16: Diámetros estandarizados para tuberías.

1.5.3 Válvulas

En los anexos se pueden encontrar los diferentes esquemas de válvulas que hemos utilizado para calcular las pérdidas en los circuitos. Hay un esquema para los fan-coils, otro para los climatizadores y otro para las bombas.

Las válvulas añaden numerosas pérdidas a nuestro circuito, pero son necesarias tanto como para regular la entrada y salida de caudal de los diferentes equipos, como elementos de seguridad en el caso de que algo falle o haya que realizar el mantenimiento de algún equipo.

Los tipos de válvulas que hay son:

- De bola: mecanismo de regulación del flujo de paso.
- De retención: elementos de seguridad necesarios y exigidos por la UNE.
- De regulación
- De control: abastecen en cada momento el caudal necesario por el equipo.

Las pérdidas de cada una dependen del diámetro de la tubería en el que estén establecidas.

1.5.4 Selección de bombas de la red de tuberías

Las bombas del sistema abastecen del caudal necesario a todos los equipos y por lo tanto es exigido que puedan dar la suma del caudal máximo requerido por todos los equipos.

En cada sección dispondremos de dos bombas, la del circuito frío y la del circuito caliente. La bomba del circuito frío será de mayor tamaño ya que tiene que abastecer de mayor caudal a los equipos.

Para el dimensionamiento de las bombas calcularemos las pérdidas de carga del recorrido más desfavorable ayudándonos de las hojas de cálculo de la red de tuberías (ver anexo). Si la bomba puede abastecer al recorrido de más pérdida de carga no tendrá problema en abastecer al resto de recorridos.

Generalmente, el recorrido más desfavorable es el de mayor longitud. Para las pérdidas de carga tendremos en cuenta todas las producidas por el rozamiento viscoso del fluido con las tuberías, los accesorios de las tuberías (codos de 90°, cruces en te...), la válvula de control, el recorrido de retorno del fluido y todas las válvulas del fancoil y la bomba.

Las bombas que usaremos serán:

Sección	Circuito de calor	Circuito frío
Sección Este	EBARA ELINE D 40-160 0,55A	EBARA ELINE D 80-200 4A
Sección Central	EBARA ELINE D 40-125 0,55A	EBARA ELINE D 80-200 3B
Sección Oeste	EBARA ELINE D 40-160 0,55A	EBARA ELINE D 80-200 4A
Planta baja	EBARA ELINE D 40-10 0,55B	EBARA ELINE D 80-200 4A

Tabla 16: Selección de bombas de abastecimiento

Una de las principales características de las bombas elegidas es que dentro de la misma carcasa encontramos dos bombas, así que en el caso de que una de las dos falle la circulación de agua por el circuito de tuberías no tiene porque ser interrumpido.

1.5.5 Cálculo y selección de climatizadores de aire primario

Para simplificar la red y asegurar la correcta renovación de aire en todas las habitaciones se ha decidido que todos los despachos y habitaciones pequeñas (menos de 20 m^2) serán abastecidas con un caudal de aire primario de 150 m^3/h, mientras que las grandes serán abastecidas según el nivel de ocupación y la normativa IDE para la renovación de aire de las habitaciones.

Como el RITE indica que solo se pueden usar climatizadores de un solo ventilador para caudales menores a 1500m^3/h, el tipo de climatizador que se utilizará dispondrá de dos ventiladores, uno para el circuito de impulsión y otro para el circuito de retorno, que tendrá prácticamente las mismas pérdidas que el de impulsión. Además, dispondrá de una batería de calor y otra de frío, así como de distintas válvulas de regulación y recuperación.

El climatizador será el encargado de dar la fuerza de impulsión necesaria al aire para que supere todas las pérdidas de carga de los conductos y sus accesorios, así como las pérdidas de carga que tienen lugar en la difusión del aire en la habitación. La difusión del aire se llevará a cabo en los fan-coils, que al ser de tipo cassette están acondicionados para llevar a cabo la renovación de aire. Aún así, será necesario añadir reguladores de caudal a cada fan-coil que controlen

El caudal que tiene que dar el climatizador es el sumatorio de los caudales necesarios de todas las salas de la sección y tendrá que superar una pérdida de carga que nos va a ser dada por las hojas de cálculo de conductos.

Los climatizadores elegidos son de la marca TROX, de la serie TKM50HE, serie que facilita el dimensionamiento de las unidades de tratamiento de aire según las especificaciones del cliente. Este tipo de ventilador está formado por ventiladores eléctricos de tipo centrífugo, con palas de reacción y motor de velocidad constante, baterías de calor y frío de agua en tubo de cobre y aletas de aluminio y secciones de filtrado

Nuestros climatizadores serán:

Sección	Climatizador
Este	Trox serie TKM50HE 17500 m^3/h 27/135KW p.e.d= 37,5 mm.c.a
Central	Trox serie TKM50HE 16000 m^3/h 22/110 KW p.e.d= 26 mm.c.a
Oeste	Trox serie TKM50HE 17000 m^3/h 30/157 KW p.e.d= 36 mm.c.a
Vestíbulo	Trox serie TKM50HE 16200 m^3/h 30/165 KW P.e.d= 45 mm.c.a

Tabla 17: Selección de climatizadores

Cabe destacar que el caudal necesario para las plantas superiores es mayor, aunque en la planta baja hay más laboratorios que requieren más caudal de aire por persona según la norma. Esto se debe a que hemos supuesto un caudal de aire de 150m^3/h para los despachos, considerablemente superior al exigido por la norma.

1.5.6 Redes de conductos

El primer paso es elegir los difusores e instalarlos en las habitaciones con diferentes criterios de localización como no estar cerca de las paredes ni estar a menos de un metro uno de otro. En este caso, al haber utilizado fan-coils en todas las habitaciones y habiendo cumplido estos criterios a la hora de colocarlos podemos simplificar el problema diciendo que los difusores se encuentran directamente incluidos en la localización del fan-coil.

El siguiente paso es calcular las dimensiones de los conductos, encargados de relacionar nuestras habitaciones con los climatizadores de aire primario y esenciales a la hora de renovar el aire de las habitaciones, principal función de los climatizadores. Las redes de conductos en cada sección están formadas por el circuito de impulsión y el circuito de retorno.

Para el cálculo de los tamaños de conducto utilizaremos la hoja de cálculo aportada y las tablas de conversión que están indicadas en los anexos. Se entra en las tablas con el caudal que será necesario llevar en cada tramo y con eso se elige el diámetro equivalente y se obtienen las pérdidas de carga y la velocidad del aire en ese tramo.

Los criterios de elección del diámetro serán los siguientes:

- Que el diámetro sea lo más pequeño posible con el fin de abaratar costes y facilitar la instalación.
- Que la pérdida de carga unitaria esté comprendida entre 0,08 y 0,1 mm.c.a./ml como mucho.
- Que la velocidad sea menor de 10 m/s en todo tramo y en todo momento

Posteriormente se transforma el diámetro equivalente de sección circular en una sección cuadrada o rectangular con el único fin de facilitar la instalación y por temas de espacio en los falsos techos. Cuanto más cuadrada sea la sección del conducto menos problemas de pandeo tendrá.

También se añadirán los accesorios necesarios a la instalación, como pueden ser válvulas de control, regulación y retención, codos de 90°, cruces y elementos de difusión. La forma de añadirlos será aplicándoles la longitud equivalente que aparece en la tabla expuesta en los anexos y sumándola a la longitud total de la instalación, aumentando las pérdidas de esta.

Se han añadido compuertas cortafuegos para aislar el aire de diferentes zonas en el caso de que se produzca un incendio. Se han añadido en los laboratorios de química, electrónica y en los cambios de planta.

Los conductos serán de chapa y estarán aislados en un 60% de su sección.

Habrá una red de conductos que parten de climatizador para cada sección: Oeste, Este, central y vestíbulo.

1.5.7 SISTEMAS DE PRODUCCIÓN PRIMARIOS

Se trata de las unidades que calentarán o enfriarán el agua y aire procedente de la red central de Huesca.

Estos sistemas de producción deberán hacer frente a toda la carga calorífica en verano y a toda la pérdida en invierno.

Para dimensionar estos equipos se han calculado las cargas máximas de todo el edificio y no la suma de los máximos individuales de cada sala, que sería una carga mayor ya que las salas están todas calculadas en la hora donde más calor es transferido.

Estas cargas máximas globales son:

Invierno: 1163,64 KW

Verano: 1702,296 KW

Según el RITE siempre que la instalación requiera de más de 400KW se deberá instalar más de una caldera. En este caso nuestra instalación requiere casi 1200 KW de potencia calorífica y por eso tendremos que instalar dos calderas de manera obligada.

Sistema de producción	Marca-modelo	Unidades
Frío	Lennox Wa 370 A STD	5
Caliente	ADISA- ADI CD-M 600	2

Tabla 18: Selección de equipos primarios

Características:

Producción de frío:

-Potencia frigorífica: 350,2 KW.

- Marca: Lennox.

- Potencia consumida: 157KW.

- Modelo: WA 370 A STD.

-Tipo: enfriamiento por condensación de aire.

- Compresores tipo Scroll.

- Ventilador axial

Producción de calor:

Marca: ADISA

Modelo: ADI CD-M600Potencia: 588 KW

- Tipo: Caldera generadora de gas tipo modular.

- Rendimiento: alto.

- Chimenea y colector de humos

Las calderas y sistemas de producción fríos estarán alimentados por su propia instalación de tuberías primaria que dispondrá de bombas que actuarán únicamente en este circuito. No ha sido necesario añadir un depósito donde se reserve agua ya climatizada debido a que el volumen del circuito siempre es suficiente para abastecer todas las redes de tuberías.

2. ANEXOS

2.1 Condiciones climatológicas Huesca

Provincia				Estación				Indicativo
Huesca	Huesc	a (Monflorite))					9898
UB	CACIÓN: AE	ROPUERTO		N	º DE OBSER	VACIONE	S Y PERIOD	00
a.s.n.m. (m)	Lat.	Lo	ng.	T seca	Hum. relat	iva T	terreno	Rad
541	42 ⁰ 05'00			77.180	12.796			
	CONDICIO	NES PROYECT	O CALEFACO	IÓN (TEMPER	ATURA SECA	EXTERIO	R MÍNIMA	1
TSM IN (°C)		9.6 (°C)	TS 99 (°C)C (°C)		in (%)	OMA (°C)
-10,8		4.3	-2,5		9.3	86	.3	39,3
				CIÓN (TEMPE		A EYTEDI	OD MÁVIM	
TSMAX (°C)						2 (°C)	THC 2(°	
41,3	35,0	22,2	33.4			31,7	21,1	16.1
							- 1	,
				ÓN (TEMPERA				
TH_ 0,4 (°C)	TSC_	0,4 (°C)	TH_ 1 (°C) TSC	_1 (°C)	TH_2	≥ (°C)	TSC_2 (°C)
23,0	2	3,0	22,1	2	2,1	21	,3	21,3
			VALORES	MEDIOS MENS	UALES			
Mes	TA (°C)	TASOL (°C)	GD_15 (°C)	GD_20	GDR_20	RADH	(kWh/m²	dla) TTERR (°C)
Enero	5,0	6,6	309	464	0			
Febrero	5,9	8,0	256	396	0			
Marzo	9,8	12,1	173	317	1			
Abril	12,0	14,3	121	246	5			
Mayo	16,3	18,6	54	145	32			
Junio	22,2	24,9	9	45	112			
Julio	23,4	25,9	4	31	135			
Agosto	23,3	25,8	3	29	132			
Septiembre	19,2	21,8	14	76	51			
Octubre	14,9	17,1	55	168	9			

345

4,9 Rosa de los vientos: velocidad media 3,74 m/s

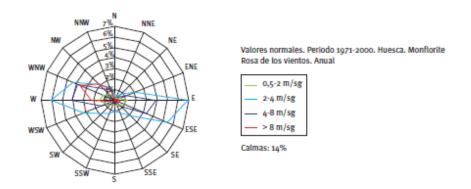
8,5

10,6

6,5

Noviembre

Diciembre



197

Tabla 19:Valores medios mensuales de las temperaturas en Huesca

2.2 Cálculo de cargas

				CALC	U	LO DE	EXIGEN	CIAS	FRIGO	RIF	CAS			
Proye	cto:				Cl	imatizad	ción de un ce	entro do	cente				13 de	junio de 2019
Planta	a:	Pla	nta	Baja		Zona:	Quím	nica inó	rganica 1	Labora	atorio		13 40	James de 2015
DIMENSI	ONES:	9,30	х	10,80	=	100,44	m2	HORA	SOLAR:		17	▼	HUE	003
CONC	EPTO	SUPERFICIE	GAI	N. SOLAR IF. TEMP.	0	FACTOR	Kcal/h	MES:		Jt	JLIO		HOE	SCA
		GANANCIA SO				l.	TOTALES	CONDICIO	ONES	BS	вн	%HR	TR	Gr/Kgr
NORTE	Cristal		m2 x	45	х	0,48		Exterio	res	31,0	26,5	70		20,2
NE	Cristal		m2 x	32	x	0,48		Interio	res	25,0	18,0	50		10,0
ESTE	Cristal		m2 x	32	x	0,48		DIFEREN	CIA	6,0				10,2
SE	Cristal		m2 x	32	x	0,48					CALOR LA	TENTE		
SUR	Cristal		m2 x	32	x	0,48		Infiltración		m3/h x	10,2	x	0,72	
so	Cristal		m2 x	308	x	0,48		Personas	13	Per	rsonas	×	55	715
OESTE	Cristal	21,60	m2 x	517	x	0,48	5.360	A	plicaciones					
NO	Cristal		m2 x	408	x	0,48						st	JBTOTAL	715
C	Claraboya		m2 x	235	х	0,48		COEFICI	ENTE DE SI	EGURID	AD	10	%	72
G	ANANCI	A SOLAR Y TRA	NS. P.	AREDES Y T	ECH	ios	TOTALES			CALC	R LATE	TE DEL	LOCAL	787
NORTE	Pared		m2 x	2,1	х	0,65		Aire Ext.	468,00	m3/h x	10,2 x	0,15	BF x 0,72	514
NE	Pared		m2 x	3,2	х	0,65			CALOR LA	ATENTE	EFECT	O DEL	LOCAL	1.301
ESTE	Pared		m2 x	3,2		0,65								
SE	Pared		m2 x	4,3	x	0,65		CA	LOR TOTA	AL EE	ECTIVO	DEL	LOCAL	12.963
SUR	Pared		m2 x	8,8		0,65				CAL	OR AIRE	EXTERIO	R	
so	Pared		m2 x	15,4		0,65		Sensible	468,00	m3/h x	6,0 x (1-	0,15 BF) x 0,3	716
OESTE	Pared	21,60	m2 x	14,9		0,65	209	Latente	468,00	m3/h x	10,2 x (1-) x 0,72	2.910
NO	Pared		m2 x	7,7	х	0,65							JBTOTAL	3.626
T	ejado-Sol		m2 x	17,1		0,46								
	o-Sombra		m2 x	1,0		0,46			GRAI	N CA	LOR 1	COTAL		16.589
	_	TRANSM. EXC					TOTALES				A.D.	Ρ.		
	tal Cristal	10,80		6,0		2,60	168	FACTOR	11.66	3	Efec. Sens.			
	ques LNC	27,30		3.0		1,20	98	CALOR	12.96		Efec. Total L		=	0,90
	echo LNC		m2 x	3.0	x	2,02	30	OLIVOIDEE		Indicado=	Liou. Total L			°C
	Suelo		m2 x	3.0	×	1,10			ADP Selec			12		°C
Sueli	o exterior		m2 x	6.0	×	1,10					DE AIRE		STRADO	
Ouch	Puertas	2.00	m2 x	6.0	×	2,00	24	▲T=(1-0,15		25.0		12		11.0
l.	nfiltración	·	m3/h x	6.0	x	0,30	2.1		11.66	-,-		le Local	, ADI)=	11,0
	iiiiacioii	CALOR		.,,		0,30	TOTALES	CAUDAL DE AIRE M3/H	0.3 X		11,05	▲T	- =	3.518
Personas		13		ersonas	x	57	741	Observaci	-,		11,03			
Alumbrad	lo.	2 009		tios x 0,86	X	1,25	2.160		ones.					
Aplicacio		2.009	vva	2.009		0,86	1.728							
Potencia	nes, etc.			2.009	x	0,86	1.728		DE O.T.:					<u> </u>
	s Adiciona	No.							LADO POR:					
Ganancia	s Auiciona	nes			х	SUBTOTAL	40.45-		TADO POK:					
CORRE	TENME	DE CECUDITA	<u> </u>			-	10.487	-						
COEFIC	TENTE]	DE SEGURIDA		TENGTOT	10		1.049	-						
	. E		_	SENSIBLE			11.536	-1						
Aire	e Exterior	,	m3/h x	6,0 x	0,15	BF x 0,3	126	-						
	CA	LOR SENSIE	3LE I	EFECTIVO	DE	L LOCAL	11.663	<u> </u>						

Tabla 20: Cargas de verano del laboratorio de química inorgánica

				CALC	:U	LO DE	EXIGEN	CIAS	FRIGO	RIF	CAS			
Proye	cto:				Cl	imatizad	ción de un ce	ntro do	cente				12 do	junio de 2019
Planta	a:	P	Lanta	. 3		Zona:		De	espacho :	1			13 de	Junio de 2019
DIMENSIO	NES:	2,85	х	5,40	-	15,39	m2	HORA	SOLAR:		17	v		
CONC	EPTO	SUPERFICIE	GAN DI		0	FACTOR	Kcal/h	MES:		JÜ	ILIO		HUE	SCA
		GANANCIA S	DLAR-C	RISTAL			TOTALES	CONDICIO	ONES	BS	ВН	%HR	TR	Gr/Kgr
NORTE	Cristal		m2 x	45	x	0,48		Exterior	res	31,0	26,5	70		20,2
NE	Cristal		m2 x	32	x	0,48		Interior	res	25,0	18,0	50		10,0
ESTE	Cristal	5,70	m2 x	32	x	0,48	88	DIFERENC	CIA	6,0				10,2
SE	Cristal		m2 x	32	x	0,48				(CALOR LA	TENTE		
SUR	Cristal		m2 x	32	x	0,48		Infiltración		m3/h x	10,2	x	0,72	
so	Cristal		m2 x	308	x	0,48		Personas	2	Per	sonas	x	55	11
OESTE	Cristal		m2 x	517	x	0,48		A	plicaciones					
NO	Cristal		m2 x	408	х	0,48						st	JBTOTAL	11
c	laraboya		m2 x	235	x	0,48		COEFICIE	ENTE DE SI	EGURID.	AD	10	%	1
G	ANANCI	A SOLAR Y TRA	NS. PA	REDES Y 1	ECH	ios	TOTALES			CALC	R LATE	NTE DEL	LOCAL	12:
NORTE	Pared		m2 x	2,1	x	0,65		Aire Ext.	150,00	m3/h x	10,2 x	0,15	BF x 0,72	16
NE	Pared		m2 x	3,2	х	0,65			CALOR LA	ATENTE	EFECT	IVO DEL	LOCAL	28
ESTE	Pared	5,70	m2 x	3,2	х	0,65	12							
SE	Pared		m2 x	4,3	x	0,65		CAI	LOR TOTA	AL EF	ECTIVO	DEL	LOCAL	1.679
SUR	Pared		m2 x	8,8	x	0,65				CAL	OR AIRE	EXTERIO	R	I
so	Pared		m2 x	15,4	х	0,65		Sensible	150,00	m3/h x	6,0 x (1-	0,15 BF) x 0,3	230
OESTE	Pared	21,60	m2 x	14,9	х	0,65	209	Latente	150,00	m3/h x	10,2 x (1-	0,15 BF) x 0,72	93.
NO	Pared	,	m2 x	7,7	х	0,65			,		-7		JBTOTAL	1.16
Т	ejado-Sol		m2 x	17,1	х	0,46								ı
	o-Sombra		m2 x	1,0	х	0,46			GRAI	N CA	LOR 1	COTAL		2.841
		TRANSM. EXC					TOTALES				A.D.	P .	l .	
	tal Cristal		m2 x	6,0	x	2,60	89	FACTOR	1.393		Efec. Sens.			
	ques LNC	27,30		3,0	x	1,20	98	CALOR SENSIBLE	1.679		Efec. Total L		=	0,83
	echo LNC	21,30	m2 x	3,0	x	2,02	96	SENSIBLE		Indicado=	Elec. Total L	Jucai		°C
	Suelo		m2 x	3,0	x	1,10			ADP Selec			12		°C
Sual	exterior		m2 x			1,10					DE ATDE	SUMINI	CMDADO	
Sueit	Puertas	2.00		6,0	X		0.4	▲T=(1-0,15			DE AIRE			44.0
	filtración		m2 x	6,0	X	2,00 0.30	24	. ,	1.393	25,0	- 0:h	le Local	ADP)=	11,0
ır	mitracion	CALOR	m3/h x	6,0	X	0,30	TOTAL FO	CAUDAL DE AIRE M3/H				1	=	420
							TOTALES		0,3 X	1	1,05	▲T		
Personas		2		rsonas	X	57		Observacio	ones:					
Alumbrad		308	wat	os x 0,86	X	1,25	331							
Aplicacio	nes, etc.			308		0,86	265							
Potencia					X			-	DE O.T.:					
Ganancia	s Adiciona	iles			Х				LADO POR:					
						SUBTOTAL	1.230							
COEFIC	IENTE I	DE SEGURIDA			10		123							
				ENSIBLE			1.353							
Aire	Exterior		m3/h x	6,0 x	0,15		41							
	CA	LOR SENSI	BLE E	FECTIVO	DE	L LOCAL	1.393							

Tabla 21: Cálculo de pérdidas en invierno del despacho 2

MODULO	ORIENT.	ancho	alto	Sup.bruta	Descuento	Sup.Neta	K	Taint - Taext	fv	C.p.regimen	TOTAL
001		(m)	(m)	(m2)	(m2)	(m2)	(Kcal/hm2°C)	(°C)			(Kcal/h)
CRISTAL	N			0,0		0,0	2,90	28,0	1,35	1,15	0
CRISTAL	NE			0,0		0,0	2,90	28,0	1,35	1,15	0
CRISTAL	E			0,0		0,0	2,90	28,0	1,25	1,10	0
CRISTAL	SE			0,0		0,0	2,90	28,0	1,15	1,10	0
CRISTAL	S			0,0		0,0	2,90	28,0	1,00	1,10	0
CRISTAL	SO			0,0		0,0	2,90	28,0	1,10	1,10	0
CRISTAL	0	10,8	2,00	21,6		21,6	2,90	28,0	1,20	1,15	2420
CRISTAL	NO			0,0		0,0	2,90	28,0	1,25	1,15	0
MURO EXT.	N			0,0	0,0	0,0	0,49	28,0	1,20	1,15	0
MURO EXT.	NE			0,0	0,0	0,0	0,49	28,0	1,20	1,15	0
MURO EXT.	E			0,0	0,0	0,0	0,49	28,0	1,15	1,10	0
MURO EXT.	SE			0,0	0,0	0,0	0,49	28,0	1,10	1,10	0
MURO EXT.	S			0,0	0,0	0,0	0,49	28,0	1,00	1,10	0
MURO EXT.	SO			0,0	0,0	0,0	0,49	28,0	1,05	1,10	0
MURO EXT.	0	10,8	2,00	21,6	21,6	0,0	0,49	28,0	1,10	1,15	0
MURO EXT.	NO			0,0	0,0	0,0	0,49	28,0	1,15	1,15	0
CUBIERTA	Н			0,0		0,0	0,91	28,0	1,00	1,15	0
SUELO				0,0		0,0	1,00	14,0	1,00	1,15	0
LNC		27,3		0,0		0,0		14,0	1,00		0
								-			
VOLUMEN	0									TOTAL	2420

Tabla 22: pérdidas invierno laboratorio química inorgánica

MODULO	ORIENT.	ancho	alto	Sup.bruta	Descuento	Sup.Neta	K	Taint - Taext	fv	C.p.regimen	TOTAL
001		(m)	(m)	(m2)	(m2)	(m2)	(Kcal/hm2°C)	(°C)			(Kcal/h)
CRISTAL	N			0,0		0,0	2,90	28,0	1,35	1,15	0
CRISTAL	NE			0,0		0,0	2,90	28,0	1,35	1,15	0
CRISTAL	E	2,9	2,00	5,7		5,7	2,90	28,0	1,25	1,10	636
CRISTAL	SE			0,0		0,0	2,90	28,0	1,15	1,10	0
CRISTAL	S			0,0		0,0	2,90	28,0	1,00	1,10	0
CRISTAL	SO			0,0		0,0	2,90	28,0	1,10	1,10	0
CRISTAL	0			0,0		0,0	2,90	28,0	1,20	1,15	0
CRISTAL	NO			0,0		0,0	2,90	28,0	1,25	1,15	0
MURO EXT.	N			0,0	0,0	0,0	0,49	28,0	1,20	1,15	0
MURO EXT.	NE			0,0	0,0	0,0	0,49	28,0	1,20	1,15	0
MURO EXT.	E	2.9	2,00	5,7	5,7	0,0	0,49	28,0	1,15	1,10	0
MURO EXT.	SE			0,0	0,0	0,0	0,49	28,0	1,10	1,10	0
MURO EXT.	S			0,0	0,0	0,0	0,49	28,0	1,00	1,10	0
MURO EXT.	SO			0,0	0,0	0,0	0,49	28,0	1,05	1,10	0
MURO EXT.	0			0.0	0.0	0,0	0.49	28.0	1,10	1,15	0
MURO EXT.	NO			0,0	0,0	0,0	0,49	28,0	1,15	1,15	0
CUBIERTA	Н			0.0		0,0	0.91	28,0	1,00	1,15	0
SUELO				0,0		0,0	1,00	14,0	1,00	1,15	0
LNC		2,9		0,0		0,0		14,0	1,00	1,00	0
		,		,		,		,	_		
VOLUMEN	0									TOTAL	636

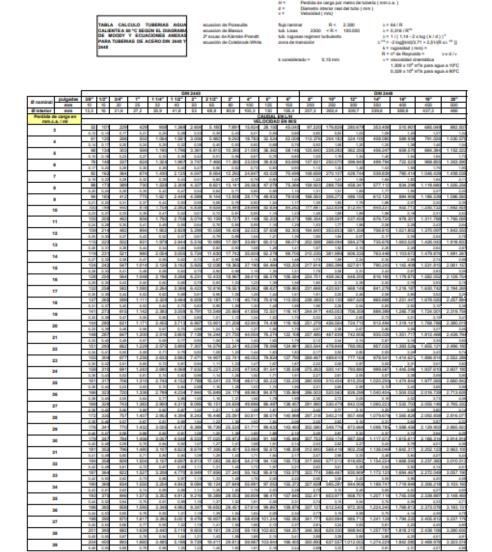
Tabla 23: pérdidas invierno Despacho 2

2.3 Cálculo de redes de tuberías:



							IN 2440						_			DIN 244						DIN	2458			г	
Ø pulgadas	218	1/2"	3/4"	1"	1 114"	11/2"	r	21/2"	3"	4"	5"	6"	ir.	10"	12"	14"	16"	18"	20"	22"	24"	26"	28"	30"	32"		pulgadas
nominal mm Binterior mm												150		250 260.4		350	400 288.8	450	500 486	550 546.4	600 597.4	650 645.2	700 696.8	790 746	197	nomimal 8 interior	mm.
Perdida de carga en						CAUS	DAL EN	L/H								CAUDAL E	NLH					CAUDA	LENLH			Perdida d	de carga-en
mn.ca/mi	49	4.00	200	394			DAD E		20.000	45.000	200.000	43.007	60.530	167.752	2007 1000	VELOCIDAD	EN M/S 491,692	664.585	890.507	4 400 400	1.495.148		2.268.850	0.000.000		mm.c	ca. / ent
3			210		9.20	0.26		0.37	0.40			43.037	90.570	167.752 0.87	280.496	343.430	1.0	1.20	1.34	1.196.183	1.499.148	1.876.829	2.298.850	2.690.807	3.174.563		2
4	65	130	248	466	992	1.491	2.818	5.675	8.790	17.666	31.139	49.665	106.890	198,739	214.969	396.582	572.324	767.408	1.030.579	1.381.234	1.793.068	2.166.456	2.619.842	3.107.076	3.794.305		4
_			0,19		1.124	1,690	0.38	6.450	0.48	0,66	0,65 34,814	9,73 \$6,810	0.88	1,06	1,16	1,22	1,34 639.877	1,42 857,988	1.163.333	1,64,266	1,999,530	1,84	2.909.073	3.473.8%	2,11		
5	9.18	0.10	290	927 926	0.36	0.36	9.40	0.48	9.997	20.142	94.814	0.83	122.458	1.16	1.30	136	1,60	1.10	1.190.300	1.646.298	1.993.530	2.432.172	2.809.073	2.31	4.242.162		5
	97	130	210	584	1.231	1.851		7.069	10.951		38.957	62.232	134.146	243.401	385.756	485.712	700.950	939.879	1.262.196	1.691.659	2.183.903	2.653.356	3.208.638	3.938.938	4.647.055		•
	101		339	631	0.36	0.30	3.847	0,83	11.829	23,933	42.079	0,91	1,10	1,27	1,43	1,40 524,629	1,64	1,76	1,80	1,827,290	2,16	2,36	2,34	4.254.539	2,60		
7	9.24		0.26	6.30	0.37	0.45	0.68	0.88	066	0.76	0.88	0.00	1.19	1.37	1.84	1.61	1.27	1.06	2.04	2.16	2.34	2.43	2.62	2.70	2.79	1	7
	101		362	683	1.441	2.169	4.112	8.307	12:645	26.003	44.994	71.859	154.899	281.055	445.433	577.112	909.388	1.118.680	1.457.458	2.017.421	2.521.639	3.063.832	3.795.016	4.549.293	5.365.957		
	101		388	0,33 734	1,550	2.335	4.362	0,63	13.667	0,83 27,581	47,713	76.218	104.295	1,47	472.450	1,37 612,120	958.495	1.186.539	1,545,868	2,30	2,674,602	3.349.684	3,939,763	2,80 4,934,194	2,00 5.691.457		
	0.24	0.26	0.29	0,36	9,43	0.07	0,88	0,66	0.76	0,88	1,00	1,12	1,38	1,86	1,24	1,88	2,01	3,30	2,31	2.63	2,68	2.76	2,86	3,01	3,17		
10	101		631	773	1.634	2.462	4.674	9.298	14.407	29.073	50.294	80.341	173.192	314.229	498.009	645.231	904.923	1.250.722	1.629.488	2.255.545	2.819.278	3.425.468	4.142.334	5.085.146	5.999.322		10
	101		434	811	1.714	2.582		9.741	15.110	20,492	52,749	89.245	181.635	329,560	522.316	676.724	949,091	1,311,798	1,709,021	2.365.636	2.956.883	3,592,691	4.344.517	5.333.347	6.292.142		
11	0,20	6,26	633	6,30	9,67	0,10	0,60	9,73	0,82	0,87	1,10	1,26	1,40	1,72	1,63	2,08	3,33	3,43	2,66	2,80	2,65	3,06	3,16	3,30	3,60		11
12	101	201	453	847	1.790	2.696	5.120	10.361	15.792	21.848	56.332	90.080	189.712	344.220	545.542	706.815	991,293	1.370.097	1.795.014	2.470.826	3.088.364	3.752.412	4.696.966	5.570.499	6.571.928		12
13		209	432	882	1.890	2.850	5,329	10,794	16.426	23,148	58.633	93,758	197,458	368,094	567,818	735,676	1.031.771	1.426.043	1.857.900	2.571.717	3.214.471	3.905.634	4.888.757	5.797.959	6.840.280		13
13			636	1,0	0,82	CIBB	0.67	0,81	0.80	1,00	1,20	1,327	1,63	1,60	2,09	2,36	2,61	2,66	2,78	3,06	3,10	3,31	3,56	3,68	3,81		
14	1110	219	496	927	1.991	2.958	5.530	11.191	17:046	34.399	60.866	97.298	204.912	381.989	589.252	763.448	1.070.719	1.479.874	1.929.036	2.668.797	3.335.814	4.053.068	5.073.303	6.016.826	7.098.494		14
15	115		513	960	2.030	3.061	5.724	11.584	17.644	35.607	62,982	100.713	212.104	395.396	609.936	790.243	1.108.300	1.531.815	1.995.707	2.762.467	3.452.896	4.195.324	5.251.367	6.228.007	7.347.639		15
			530	991	2,097	3.962	0.75	11,964	16.223	36,776	1,30	104,016	219,060	208	2,28 629,937	2,42 816,160	1.146.647	1,582,052	2,66	3,37 2,853,064	3,600,136	4.332.912	3,83 5,423,589	5,66 6,432,258	4,00 7.580.009		
16	0.27		0.40	0,47	0.58	0.66	0.76	0,89	0.00	1,17	1.36	1,12	1,80	2,13	2.33	2.60	2,68	2.00	3,00	3.38	3.63	3.67	3.66	4.00	4.23		16
17	123	241	546	1.022	2.161	3.259	6.198	12.332	18.794	37.906	67.049	107.217	231.668	420.931	3.46	841.278	1.179.875	1.630.742	2.124.590	2.940.871	3.675.888	4.486.264	5.580.507	6.630.220	7.822.159		17
			500	1.051	2.224	3.354	6.377	12,690	19.329	39,005	68.993	110.305	238,385	433,135	667,530	965,668	1.216.082	1,679,000	2.196.197	3,036,131	3.792.458	4.586.747	5.752.585	6.822.440	8.048.806	_	-
18		0.38		0,80	0.61	0,68	0,80	0,86	1,06	1,24	1,46	1,62	1,66	3,36	2,84	2,68	2,84	3,10	3,21	3,68	3,76	3,60	4,19	4,34	4,48	1	18
19	131	298	586 046	1.095	2.319	3.666	0.60	13.037	20.251	40.936	70.883	113.348	364.917	3.30	709.359	2.73	1.295.739	1.724.001	2.246.094	3.109.054	3.886.106	4.721.682	5.910.219 4.31	7.009.391	8.269.495		19
20		264	599	1.123	2.390	3.535	6.722	13.376	20.779	41.999	79.796	116.293	251.279	456.564	736.710	912.494	1.319.141	1.799.798	2.304.444	3.189.822	3.987.061	4.844.343	6.063.756	7.191.483	8.484.323		20
		271	G45 614	1,151	2.439	3,690	0.86	1,00	21,291	43.037	74.521	1,79	257.495	2,38 467,839	742.606	2,80 935,029	3,09	3,27	3,48	3,78	3,86 4.085.521	4.963.974	6.213.501	4,87 7,369,077	6,72 8,693,844		~
21		937		0.00	0.67	0.76	0.87	1.63	1.16	1.37	1.86	179.760	2.12	2.66	2.74	2.87	3.96	3.36	3.84	3.298.595	4.085.521	4.31	4.63	4.68	4.84		21
22	140	290	629	1.178	2.496	3.767	7.051	14.029	21.792	46.049	76.274	121.969	263.544	478.848	760.082	957.032	1.383.526	1.855.121	2.416.921	3.345.514	4.181.664	5.080.790	6.359.721	7.542.491	8.898.433		22
	145	287	649	1,204	2.552	3.892	7.209	14,364	22.281	45,039	77,989	124,710	269.467	489.610	277,166	979.541	1.414.621	1,896,814	3,62	3.420.794	4.275.646	5.194.979	6.502.654	7.712.006	9.098.423	_	
23	0.30	0.40	0.49	0,68	0,70	0,78	0,86	1,07	1,21	1,44	1,63	1,83	2,33	2,88	2,87	3.00	3,31	3,68	3,70	4.06	4.34	4.41	4.74	4.60	8,07		23
24	9.34	290	665	1.230	2:607	3.934	7.364	14.902	22.761	46.008	79.000	127.393	275.263	241	799.890	999.587	1.445.046	1.937.610	2.524.392	3.494.275	4.367.606	5.306.712	6.640.510	7.877.876	9.294.110		24
	150		679	1,255	2,691	4.016	7,516	15,240	23,230	46,957	81,309	130,019	280,839	510,454	810,250	1.020.200	1.476,844	1.977.546	2.579.449	3.566.330	4.457.669	5.416.140	6,779,486	8.040.323	9.485.762		
25		0.41		0,60	0,73	0.80	0.96	1,14	1,26	1,60	1,79	1,80	2,31	2,66	2,89	3,13	3,61	3,46	3,86	4.33	4,42	4.00	4,64	8,11	8,28		25
26	156	306	0.62	1,290	2.713	4.095	7.665	15.561	128	47.887	82.919	132.594	286.503	2.72	3.05	3.19	1.504.052	3.79	3.637.479	3.636.957 4.31	4.545.948	5.523.401 4.68	6.913.746	8.199.552	9.673.617		26
27			706		2.766	4.173	7.811	15.838	24.161	48,799	94.499	135.120	291.960	530.479	942.036	1.060.223	1.532.703	2.055.146	2.677.522	3.796.239	4.632.546	5.628.618	7.045.448	8.355.748	9.857.893		27
	0,36	0,43	0,85	0,63	0,76	0,86	0,88	1,00	1,31	1,86	1,77	1,04	297,318	2,77	3/40	3,26	3,89	3,80	4,01	4,30	4,80	5,731,904	7.174.733	1,31	1,49		
28	0,37	044	084	0,64	9,77	0.86	1,00	1,21	1,33	1,00	1,60	200	2,46	3,60	3,16	3,31	3,65	3,87	4,08	6,67	4,517,004	4,86	8,28	8.509.078	10.038.787		28
29	166	325	731	1.371	2.865	4.325	8.095	18.414	25.019	50.574	97.572 1.85	140.035	302,580	549.776	972.666 3.22	1.098.789	1.589.456	2.129.903	2.774.918	3.841.055	4.901.057	5.833.361 4.96	7.301.730	8.659.692	10.216.478		29
30		331		1,394	2.914	4.399	8.379	19.694	25.447	51.438	99,069	162,429	307.753	559.174	997,584	1.117.573	1.615.611	2,166,314	2.822.356	3.906,719	4.883.132	5.933.084	7.426.555	8.807.732	10.391.131		20
20	0,38	0.46	0,86	0,67	0,80	0,80	1,56	1,26	1,38	1,64	1,86	2,29	2,83	3,80	3,27	3,43	3,78	4,01	4,23	4.63	4.84	8,68	8,41	8,60	6,79		-
31		236	798	1.417	3:009	4.472	8.517	16.970	25.868	52,299	90.542	166.796	312.840	588.418	902,298	1.136.046	1.642.317	2.202.123	2.869.009	3.971.297	4.963.850	6.031.158	7.549.316	8.953.324	10.562.897		31
32		342		1.440	3.057	4.543	8.654	17.242	26.282	59.125	91.990	167.100	317.846	577.513	916.693	1.154.224	1.668.595	2.237.360	2.914.916	4.034.842	5.043.277	6.127.663	7.670.113	9.096.587	10.731.914		22
	9,60	347	290	1,462	3.104	4.614	8.798	17,509	1,42	53.949	1,60	2/16	333.774	3,01	3,38	1,172,120	3,60	2.272.049	3.057.190	4.097.401	5.121.472	6.222.671	7,799,036	9.237.627	10,898,310		
23	0,40		060	6,79	0,85	0,00	1,11	1,31	1.48	1,73	1,00	2,19	3,66	3,06	3,43	3,00	3,66	4.20	4,68	4.86	8,121,472	1,38	1,67	8.237.627 8.87	6,07		23
24		352		1.484	3.151	4.683	8.920	17.772	27.091	54.760	94.822	151.627	327.628	585.287	944.906	1.189.747	1.719.949	2.306.218	3.103.165	4.159.020	5.198.491	6.316.251	7.906.171	9.376.547	11.062.204		34
	193		0,61 913	1,506	0.86 3.197	4.751	9.050	18.002	27.496	U76 SS 560	1,08	153.941	332.411	3,10	3,48	1,207,116	1.745.059	2.339.887	3.548.469	4.219.738	5.274.385	6.406.463	8.021.596	9.513.438	11,223,795		
26	0,81	0.49	0.62	6,73	0,88	0,96	1,16	1,38	1,40	1,77	2,01	2,28	2.74	3,18	3,84	3.30	4,08	4.30	4,71	8.00	8.23	1.43	0.84	6,06	6,26	L .	25
26	186	367	805	1.527	3:342	4.819	9.179	18.298	27.876	56.348	97.571	156.023	237.127	812.545	972.300	1224240	1.769.813	2.373.078	3.193.131	4.279.586	5.349.203	6.499.368	8.135.383	9.648.387	11.382.914		26
27	199	372	836	1.548	3.287		9.305	18.540	28.260	57.125	98.916	158.175	361.777	620.994	985.712	1.241.126	1.794.225	2.485.812	3.237.176	4.338.628	5.422.989	6.589.019	8.247.601	9.791.475	11.539.927		27
217	0,63	0,61	0.63	0,74	0.80	0,00	1,17	1,39	1.83	1,83	3,07	2,32	2,81	3,26	3,63	3,81	4,30	4,48	4,85	8,14	8,37	1,00	6,01	6.22	6,43		
38	9,63	9377	947	1.589	3:331 0:H	1.00	9.430	18.799	188	57.892	2.10	180.299	2.86	328	3.08	1.257.797	1.818.310	2.438.106	3.290.630	4.396.867	5.495.794	0.677.466	8.358.312	9.912.776	11.694.832		28
29	196	382	858	1.590	3.375	5.015	9.554	19.034	29/014	58.649	101.555	162.394	350.893	637.557	1.012.003	1.274.229	1.942.090	2.469.978	3.323.516	4.454.345	5.567.627	6.764.757	8.467.575	10.012.360	11.847.713		29
	0,64	0,83	0,68	6,76	0,80	1,00	1,20	1,63	URF	1,87	2,13	2,38	2,80	3,30	3,73	3,91	4,31	4,87	4,68	1,28	1,12	1,31	6,17	6,38	6,60		

Tabla 24: Tabla de Moody para tuberías a 10Cº



 $H = -10^4 \text{ x.h.x} (1/6) \text{ x} (\sqrt[3]{2} \text{ x.9,8})$

Tabla 25: Tabla de Moody para agua a 50 Cº

Accesorio	os/Válvulas							Longit	tud equivalent	te (m)						
ø	pulgadas	3/8"	1/2**	3/4"	1"	1 1/4"	1 1/2"	2*	2 1/2"	3**	4"	5"	6"	8"	10"	12"
	mm	10	15	20	25	32	40	50	65	80	100	125	150	200	250	300
Codo a 45°	•				0,3	0,3	0,6	0,6	0,9	0,9	1,2	1,5	2,1	2,7	3,3	3,9
Codo a 90°					0,6	0,9	1,2	1,5	1,8	2,1	3	3,6	4,2	5,4	6,6	8,1
Codo a 90°	Radio largo				0,6	0,6	0,6	0,9	1,2	1,5	1,8	2,4	2,7	3,9	4,8	5,4
Té o Cruz					1,5	1,8	2,4	3	3,6	4,5	6	7,5	9	10,5	15	18
Válv MARII	POSA							1,8	2,1	3	3,6	3,6	3	3,6	5,7	6,4
Válv COMP	PUERTA	, and the second	0,18	0,21	0,27	0,3	0,46	0,7	0,85	0,98	1,2	1,8	2,1	2,7	3,6	3,9
Válv RETE clapeta ose					1,5	2,1	2,7	3,3	4,2	4,8	6,6	8,3	10,4	13,5	16,5	19,5
Válv RETE asiento	NCION de							12,1	18,9	19,7	25,4	30,5	35,9	47,3	61,9	
Válv BOLA			0,18	0,21	0,27	0,3	0,46	0,7	0,85	0,98	1,2	1,8	2,1			
Filtros de a	agua		1,5	1,7	1,8	2,6	2,6	3,2	9	10	15	15,4	19	36	50	64

Tabla 26: Pérdida de carga para accesorios y válvula

Bomba:																													
			Perd.			cod	os 90º	cod	os 45º	t	es	rec	luc.		ВО	LA	MA	RIP	FILT	RO	ASIEN	OTI	RE	Т	RE	G	_	Perd. en el	Perd.
TRAMO	Q(I/h)	DN	mm.c.a. / ml	V (m/s)	L (ml)	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	Tot acces.	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	Tot válv.	tramo (mm.c.a.)	acumulada (mm.c.a.)
23-24	181,2		10																									30,00	30,00
22-23	473,7	0,75	12	- , -				1																				62,40	92,40
21-22	551,9	0,75	16					1																				22,72	115,12
20-21	616,7	0,75																										28,40	143,52
19-20	695,9	1	8					1	1,5					1,5														23,36	166,88
18-19	760,7		10					1	1,5					1,5														29,20	196,08
17-18	825,5	1	11					1	1,5					1,5														32,12	228,20
16-17	904,7 969,5	1	13					1	1,5					1,5														37,96	266,16
15-16 14-15	969,5 1034,3	1	14 16					1	1,5 1,5					1,5 1,5		 								-				40,88 46,72	307,04 353,76
14-15 13-14	1113,5	1	19	- , -				1	1,5					1,5		\vdash		\vdash		l								46,72 55,48	409,24
12-13	1178.3	1	21		1,42			1	1,5					1,5		-												61,32	470,56
11-12	1243,1	1	23					1	1,5					1,5				-						-				67,16	537,72
10-11	1322,3	1,5						1	2,4					2,4														11,46	549,18
9-10	1387,1	1,5			1,42			1	2,4					2,4														15,28	564,46
3-9	1451,9	1,5	4		1,42			1	2,4					2,4														15,28	579,74
7-8	1531,1	1,5	4					1	2,4					2,4														15,28	595,02
6-7	1595,9	1,5	5					1	2,4					2,4														19,10	614,12
5-6	1650,7	1,5						1	2,4					2,4														25,50	639,62
4-5	1682	1,5	5	0,36				1	2,4					2.4														12,75	652,37
3-4	1746,8	1,5	5					1	2,4					2,4														12,75	665,12
2-3	1780	1,5	6	0,4	2,7			1	2,4					2,4														30,60	695,72
1-2	1844,8	1,5	6	0,4	3			1	2,4					2,4														32,40	728,12
D-1	1909,6	1,5	6	0,4	8	1	1,2							1,2										i				55,20	783,32
P2-3	2268,5	1,5	8	0,4	4			1	3					3														56,00	839,32
P3-P2	4671,4	2	10	0,61	4			1	3,3					3,3	1	0,18			1	1,7							1,88	91,80	931,12
B-P3	7061,2	2,5	6	0,56	1	3	1,8							5,4	2	0,46	1	1,8	1	2,6			1	2,7	1		8,02	86,52	1.017,64
Retorno																												1.017,64	2.035,28
Valv fancoil			10													0,18			1	1,7							1,88	18,80	2.054,08
Valv bomba			6	0,56											2	0,46	1	1,8	1	2,6			1	2,7	1		8,02	48,12	2.102,20
																								_					
																								-					
																								-					
																									Subtot	al .			2.102,20
																								L	JUDIOL	al			
																								i i	oateria	(mm.	c.a.)_		1.500.00
																								1	alv co				1.500,00
																								<u></u>				total	5.102,20
																												% segur.	10,00%
																								Γ	۸۱۳	I IDA I	EEECT	IVA DE LA	
																									ALI		IBA (M		5,61

Tabla 27: Tuberías del circuito frío sección Oeste

			T			cod	os 90º	cod	os 45º	te	es	re	duc.		ВО	LA	MA	RIP	FIL.	ΓRO	ASIE	NTO	RE	ΞT	RE	G			
TRAMO	Q(I/h)	DN	Perd. mm.c.a. / ml	V (m/s)	L (ml)				perd					Tot acces.	uds	perd		perd				perd		perd			Tot válv.	Perd. en el tramo (mm.c.a.)	Perd. acumulada (mm.c.a.)
19-20	850,4	1 1/4"	4	0,27	1	1	0,9							0,9														7,60	7,60
18-19	1560,8	1 1/4"	10		4					1	1,8	3		1,8														58,00	65,60
17-18	1896,6	1 1/4"	14	0,54	2,85					1	1,8			1,8														65,10	130,70
16-17	2232,4	1,25"	19	0,64	2,85					1	1,8	3		1,8														88,35	219,0
15-16	2568,2		24	0,72	2,85					1	1,8	3		1,8														111,60	330,65
14-15		1,5"	18		2,85					1	2,4	ļ.		2,4														94,50	425,1
13-14	4070,6		26		2,85					1	2,4			2,4														136,50	561,6
12-13	4821,8		11	0,62	2,85					1	3	_		3														64,35	626,00
11-12	5573		15		2,85					1	3	3		3														87,75	
10-11	6324,2		18		2,85					1	3			3														105,30	819,05
9-10	7075,4		23		2,85					1	3			3				<u> </u>										134,55	
8-9	7826,6		8		2,85	-				1	3,6	_	<u> </u>	3,6		<u> </u>		-				<u> </u>				<u> </u>		51,60	1.005,20
7-8	8577,8		9	-,	2,85					1	3,6			3,6				<u> </u>										58,05	1.063,25
6-7	9329		11		2,85					1	3,6			3,6				-								-		70,95	1.134,20
5-6 4-5	10080,2		12		2,85	-				1	3,6	_		3,6			-	-			-					-		77,40	1.211,60
3-4	10831,4 11231,4		14 15		2,85 2,85					1	3,6 3,6	_		3,6 3,6				 										90,30 96,75	1.301,90 1.398,65
2-3		2,5"	16		1,4					1	3,6			3,6				1										80,00	1.478,65
1-2	12382,6		18		1,4					1	3,6			3,6				1										90,00	1.568,65
0-1		3"	9		8	_	3,6			1	4,5	_		4,5				1										112,50	1.681,15
P2-P3	18456		17		4		5,0	1		1	4,5			4,5				1										144,50	1.825,65
P1-P2	38854,9		6		4					1	4,5	_		4,5				1										51,00	1.876,65
B-P1	59402,9		6		1	1	2,1				.,0	1		2.1				1										18,60	1.895,25
Retorno	,,,			-,-										,														1.868,25	3.763,50
Valv fancoil			4	0,27											1	0,9			1	1,2							2,1	8,40	3.771,90
Valvbomba			9	0,91											1	3	2	2 3	1	15			1	10,4	1	35,9	70,3	632,70	4.404,60
																		<u> </u>											
																		1							0.14				4 404 00
	751,2 335,8								400															Subto	tal			4.404,60	
	,=,-																					bateria	_	.c.a.)		2.000,00			
																							valv co	ontrol			2.000,00		
							335,8				751,2	2																total	8.404,60
																								ı				% segur.	10,00%
																									ALT		EFECT MBA (M	IVA DE LA .C.A.)	9,25

Tabla 28: Tuberías circuito frío sección central

Fecha: Instalac: Circuito: Bomba:		cente en Hi Frías secció																										
TRAMO	Q(I/h)	DN	Perd. mm.c.a. / ml	V (m/s)	L (ml)	uds	perd		perd		perd	perd	Tot acces.	uds	perd	MA luds	perd	FILT uds	RO perd	uds	NTO perd	uds			perd	Tot válv.	Perd. en el tramo (mm.c.a.)	Perd. acumulada (mm.c.a.)
23-24	850,4	1 1/4"	4	0,27	3	1	0,9						0,9														15,60	15,60
22-23	1994,4		14		5,2					1	1,8		1,8														98,00	113,60
21-22	2887,4		14		1,42					1	2,4		2,4														53,48	167,08
20-21	3638,4		22	0,76	1,42					1	2,4		2,4														84,04	251,12
19-20	4389,4		10	0,5	1,42					1	3		3														44,20	295,32
18-19	5140,6		13	0,67	1,42					1			3														57,46	352,78
17-18	5891,8		16	0,76	1,42					1			3														70,72	423,50
16-17	6785,2		21	0,87	1,42					1	3		3		<u> </u>								<u> </u>	<u> </u>	<u> </u>		92,82	516,32
15-16	7536,4		7	0,58	1,42					1	-,-		3,6										ļ				35,14	551,46
14-15	8287,6		8		1,42					1	3,6		3,6		ļ								<u> </u>	<u> </u>	1		40,16	591,62
13-14	9181		10	-,	1,42			\vdash		1	3,6		3,6		<u> </u>								 	<u> </u>	-		50,20	641,82
12-13	9932,2		12	0,77	1,42					1	-,-		3,6										-		-		60,24	702,06
11-12	10683,4		13	0,81	1,42			-		1	3,6		3,6										-				65,26	767,32
10-11	11576,8		16		1,42					1	-,-		3,6										-		-		80,32	847,64
9-10 8-9	12328 13079,2		8	0,69 0,74	1,42 1,42					1	3,6 3,6		3,6 3,6										-		-		40,16 45,18	887,80 932,98
8-9 7-8	13079,2		10	0,74	1,42					1	3,6		3,6												-		50,20	932,98
6-7	14723,8		11	0,78	1,42					1			3,6									-	-		+		55,22	1.038,40
5-6	15475		12	0,82	2,7					1	3,6		3,6												+		75,60	1.036,40
4-5	16368,4		13		0,15					1	3,6		3,6										1				48,75	1.162,75
3-4	17119,6		15	0,96	0,15					1			3,6										1				56,25	1.219,00
2-3	17519,6		15	0,96	2,7					1	3,6		3,6												+		94,50	1.313,50
1-2	18270,8		17	1,02	3					1	3,6		3,6												+		112,20	1.425,70
0-1	18670,8		17	1,02	2					1	3.6		3.6														95,20	1.520,90
P2-P3	22068,8		23	1,21	4					1	- / -		3,6														174,80	1.695,70
P1-P2	47239,5		10		4					1	4,5		4,5														85,00	1.780,70
B-P1	67981,4		8		1	1	4,2				.,,,		4.2														41,60	1.822,30
Retorno	ŕ			,			,						,														1.822,30	3.644,60
Valv fancoil			4	0,27										1	1,2			1	15							16,2		3.709,40
Valv bomba			8	1,05										1	3	2	3	1	15			1	10,4	. 1	35,9	_	562,40	4.271,80
				.,											_								,.			,.		
										1														İ			İ	
										1															1			
										1					1									1	1			
				•																				Subto	tal			4.271,80
		751,2	893,4	893,4																								
1																								bateri	a (mm	.c.a.)		2.000,00
1																								valv c	ontrol			2.000,00
1																											total	8.271,80
1																											% segur.	10,00%
																								AL		EFECT IBA (M	TVA DE LA I.C.A.)	9,10

Tabla 29: Tuberías circuito frío Sección Este

Fecha: 13-jun-19
Instalac: Tuberías Centro docente

Bomba:						cod	os 90º	cod	os 45º	-	es	re	duc.		BC	LA	МΔ	RIP	FII.	TRO	ASIE	NTO	RI	ET	RI	EG .			
TRAMO	Q(I/h)	DN	Perd. mm.c.a. / ml	V (m/s)	L (ml)	uds			perd				perc	Tot acces.	uds	perd	uds	perd	uds	perd		perd					Tot válv.	Perd. en el tramo (mm.c.a.)	Perd. acumulada (mm.c.a.)
28-29		1 ,25"	7				0,9																					21,70	
27-28	2593		12		2,2					1	2,4	_																55,20	76,90
26-27			24		2,2					1	2,4	_																110,40	187,30
25-26	5185		13		2,2					1	3	_											ļ					67,60	254,90
24-25	6023		17		2,2					1	3	_												<u> </u>				88,40	
23-24	6860		21		2,2					1	3	_			<u> </u>					<u> </u>			<u> </u>	<u> </u>				109,20	
22-23	7698		7							1	3,6	_			-			-		-			 	1				40,60	
21-22	12622		19							1	3,6	_			<u> </u>					<u> </u>			ļ	<u> </u>				110,20	
20-21	13335		20		2,2					1	3,6				<u> </u>					<u> </u>			<u> </u>	<u> </u>				116,00	719,30
19-20	14047		23		2,2					1	3,6				-			-		-			 	1				133,40	852,70
18-19	14760		10		2,2						4,5				-			-		-			 	-				67,00	919,70
17-18	15473		12		2,2					1 1	4,5	_			-			1		1			-	1				80,40	
16-17	16185 16898		13					<u> </u>		1	4,5	_						1	<u> </u>	 			-	1				87,10	1.087,20
15-16 14-15	17610,9		14 15		2,2					1	4,5 4,5				+			-		1			-	-				93,80 100,50	
13-14	18323		17		2,2					1	4,5							1		1			1	1				113,90	1.395,40
12-13	19675		17		2,2					1	4,5	_	-		-			1		1			1	1	1			127,30	1.522,70
11-12	20449		20		2,2					1	4,5		-		1			1		1			1	1	1			134,00	1.656,70
10-11	21222		21		2,2					1	4,5		-		-			1		1			1	1	1			140,70	1.797,40
9-10	21996		23		2,2			<u> </u>		1	4,5	_			-			1		1				1				154,10	1.951,50
8-9	23052		25		2,2					1	4,5	_	+		-			1		1		1	1	1		1		167,50	2.119,00
7-8	23752		7	0,76	3,5			-		1	,5							1		1				1				66,50	2.185,50
6-7	24453		8		2					1	6	_								1				1				64,00	2.249,50
5-6	25455,6		8		1,6					1	6	_								1		1		1		1		60,80	
4-5	37468		17							1	6	_						1										127,50	2.437,80
3-4	38081		18		2					1	6	:																144,00	2.581,80
2-3	39526		18		3					1	6	;																162,00	2.743,80
1-2	40250,7	5	7	0,88	3					1	6,3																	65,10	2.808,90
B-1	64660	6	7	0,96	5,7	1	2,1			1	7,5	;																107,10	2.916,00
Retorno																												2.916,00	5.832,00
Valv Fanco	oil		7	0,3											1	1,2			1	15							16,2	113,40	5.945,40
Valv Bomb	a		7	1,0											1	3	2	2 3	1	15			1	10,4	1	35,9	70,3	492,10	6.437,50
															_										Subto	tal			6.437,50
																									bateria	a (mm	.c.a.)		2.000,00
																									valv co	ontrol			2.000,00
																												total	10.437,50
																												% segur.	10,00%
																									AL		EFECT IBA (M	TVA DE LA I.C.A.)	11,48

Tabla 30: Tuberías del circuito frío Planta baja

			Perd.			cod	los 90º	code	os 45º	1	tes	re	duc.		ВО	LA	MA	RIP	FILT	ΓRO	ASIE	NTO	RE	T	RE	G		Perd, en el	Perd.
TRAMO	Q (1/h)	DN	mm.c.a. / ml	V (m/s)	L (ml)	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	Tot acces.	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	Tot válv.	tramo (mm.c.a.)	acumulada (mm.c.a.)
28-29	171,16		1 3	0,21	2,2	1	0,3					m		0,3														7,50	7,50
27-28	342,3		1 3	0,21	2,2					1	1,5			1,5														11,10	18,60
26-27	513,5		1 5	0,27	2,2					- 1	1,5			1,5														18,50	37,10
25-26	600,4									- 1	1,5			1,5														22,20	59,30
24-25	687,6		1 7	0,32						- 1	1,5			1,5														25,90	85,20
23-24	1035,1									- 1	1,5			1,5														59,20	144,40
22-23	1080									1	1,5			1,5												ļ		62,90	207,30
21-22	1126		5							1	1,8			1,8														20,00	227,30
20-21	1172		5							1	1,8			1,8														20,00	247,30
19-20	1218		6							1	1,8			1,8		_												24,00	271,30
18-19	1402			0,39						1	1,8			1,8														28,00	299,30
17-18	1585		5		2,2					1	2,4		-	2,4					-							-		23,00	322,30
16-17 15-16	1771,45 1771,45		5							1	2,4			2,4		_			-	-						-		23,00	345,30 368,30
14-15	17/1,45		6				1,2			1	2,4			3,6					-									34,80	
13-14	2146,5		8				1,2			1	2,4			2,4		-										-		36,80	439,90
12-13	2146,5		8							1	2,4			2,4		-				 								36,80	476,70
11-12	2146,5		8							1	2,4			2,4				-								-		36,80	513,50
10-11	2305,5		9							1	2,4			2,4														41,40	554,90
9-10	2464,2		10							1	2,4			2,4														46,00	600.90
8-9	2491		10		2,2					1	2,4			2,4														46,00	646,90
7-8	2571,8	1,5"	10	0,52	3,5					1	2,4			2,4														59,00	705,90
6-7	2649,8	1,5"	11	0,55	2					- 1	2,4			2,4														48,40	754,30
5-6	2649,8	1,5"	11	0,55						1	2,4			2,4														44,00	798,30
4-5	2727,8		12		1,5					- 1	2,4			2,4														46,80	845,10
3-4	2841,3		12		2					- 1	2,4			2,4														52,80	897,90
2-3	2973		14							1	2,4	_		2,4														75,60	973,50
1-2			17							1	2,4			2,4														91,80	1.065,30
B-1	4871,4	2"	11	0,64	5,7	1	0,6			1	3			3,6														102,30	1.167,60
Retomo			ļ																ļ.,	L.,								1.167,60	2.335,20
Valv Fanco			3	0,21		-						-	-		1	0,27				1,5								5,31	2.340,51
Valv Bomb	a		11	0,64		-						┢			1	0,7	2	1,8	1	3,3			1	3,3	1	12,1		253,00	2.593,51
																										-			
				l		<u> </u>	l					<u> </u>													Subto	1-1			2.593.51
																									bateria		.c.a.)		1.500,00
																									valv co	ontrol			1.500,00
																												total	5.593,51
																												% segur.	10,00%
																									AL [*]		EFECT IBA (N	TVA DE LA I.C.A.)	6,15

Tabla 31: Tuberías circuito caliente planta baja

						cod	os 90º	cod	os 45º	t	es	rec	duc.		ВО	LA	MA	RIP	FILT	rRO	ASIE	NTO	RE	T.	RE	G			
TRAMO	Q(I/h)	DN	Perd. mm.c.a. / ml	V (m/s)	L (ml)		perd			uds	perd			Tot acces.	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	Tot válv.	Perd. en el tramo (mm.c.a.)	Perd. acumulada (mm.c.a.)
23-24	181,2		10		3																							30,00	
22-23	473,7	0,75	12		5,2			1																				62,40	
21-22	551,9	0,75	16		1,42			1																				22,72	
20-21	616,7	0,75	20		1,42			1				┡						<u> </u>	_									28,40	
19-20	695,9	1	8		1,42			1	1,5			├		1,5				-										23,36	
18-19	760,7 825.5	1	10		1,42			1	1,5			-		1,5				-	-	\vdash								29,20	
17-18	825,5 904.7	1	11		1,42			1	1,5			-		1,5 1.5				-	_	\vdash								32,12 37.96	
16-17 15-16	969.5	1	13		1,42			1	1,5 1,5			-		1,5				-										40,88	
14-15	1034.3	1	16		1,42			1	1,5			\vdash		1,5				-		-				\vdash				46,72	
13-14	1113.5	1	19		1,42			1	1,5			\vdash		1,5				-										55,48	
12-13	1178,3	1	21		1,42			1	1,5			 		1,5					 	\vdash		-		\vdash				61,32	
11-12	1243.1	1	23		1,42			1	1,5			 		1,5					-	\vdash		-						67,16	
10-11	1322.3	1,5	3		1,42			1	2,4			\vdash		2.4				 		-								11,46	
9-10	1387,1	1,5		0,32	1,42			1	2,4			H		2,4				 										15,28	
8-9	1451.9	1,5	4		1,42			1	2.4					2.4				<u> </u>										15,28	
7-8	1531.1	1,5	4		1.42			1	2.4					2.4														15,28	
6-7	1595,9	1,5	5		1,42			1	2,4					2,4														19,10	
5-6	1650,7	1,5	5		2,7			- 1	2,4					2,4														25,50	
4-5	1682	1,5	5	0,36	0,15			- 1	2,4					2,4														12,75	652,37
3-4	1746,8	1,5	5	0,36	0,15			- 1	2,4					2,4														12,75	665,12
2-3	1780	1,5	6	0,4	2,7			- 1	2,4					2,4														30,60	695,72
1-2	1844,8	1,5	6		3			1	2,4					2,4														32,40	
0-1	1909,6	1,5	6	0,4	8	1	1,2							1,2														55,20	783,32
P2-3	2268,5	1,5	8		4	_		1	3					3														56,00	
P3-P2	4671,4	2			4			1	3,3					3,3		0,18			1	1,7							1,88		
B-P3	7061,2	2,5	6	0,56	1	3	1,8					_		5,4	2	0,46	1	1,8	1	2,6			1	2,7	1		8,02	86,52	
Retorno						┡						-				0.10		1	٠.									1.017,64	
Valv fancoil Valv bomba			10			┢		-				-				0,18	1	1.8	1	1,7			1	2.7	-		1,88 8,02		
																								,	valv co	(mm ontrol		total % segur. IVA DE LA	2.102,20 1.500,00 1.500,00 5.102,20 10,00% 5,61

Tabla 32: Tuberías circuito caliente sección Este

			Perd.			cod	os 90º	cod	os 45º	1	tes	re	duc.		ВС	LA	MA	RIP	FILT	RO	ASIE	NTO	RE	ΞT	RE	G		Perd. en el	Perd.
TRAMO	Q(I/h)	DN	mm.c.a. / ml	V (m/s)	L (ml)	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	Tot acces.	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	Tot válv.	tramo (mm.c.a.)	acumulada (mm.c.a.)
19-20	181,2	0,5	10	0,27	1	1	0,9							0,9														19,00	19,00
18-19	235,2	0,5	15	0,33	4					1																		60,00	79,00
17-18	304,2	0,5	23	0,42	2,85					1																		65,55	144,55
16-17	373,2	0,75	8	0,29	2,85					1																		22,80	167,35
15-16	442,2	0,75	11	0,35	2,85					1																		31,35	198,70
14-15	511,2	0,75	14	0,39	2,85					1																		39,90	238,60
13-14	580,2	0,75	17	0,44						1																		48,45	287,05
12-13	649,2	0,75	22	0,5	2,85					1																		62,70	349,75
11-12	718,2	1	8	0,35	2,85					1	1,5			1,5														34,80	384,55
10-11	787,2	1	10							1	_			1,5														43,50	
9-10	856,2	1	11	0,41						1				1,5								İ						47,85	
8-9	925,2	1	13	0,44						1	1,5			1,5														56,55	
7-8	994,2	1	15	0,48	2,85					1	1,5			1,5														65,25	597,70
6-7	1063,2	1	17	0,52						1	1,5			1,5		i –												73,95	
5-6	1132,2	1	19	0,54	2,85					1	1,5			1,5														82,65	
4-5	1201,2	1	22	0,59						1	1,5			1,5														95,70	
3-4	1270,2	1,5								1				2,4														15,75	
2-3	1339,2	1,5		0,28						1	2,4			2,4														11,40	
1-2	1408,2	1,5		0,32						1	2,4			2,4														15,20	
0-1	1477,2	1,5	4	0,32			0,9				2.4			2,7														42,80	
P2-3	1568,5	1,5	4	0,32		Ť	-,-	1	3					3														28,00	
P3-P2	3189,4	2	5					1	3.3					3.3														36,50	
B-P3	5961,2	2,5	4	0,41		3	1,8		,-					5,4														25,60	
Retomo	,	,-		- ',			- /-																					1.025,25	
Valv fancoil			10	0.54											1	0.18			1	1.7							1.88		
Valvbomba			4	0,41											2	-, -		1,8	1	2,6			1	2,7	1		14,3		
			_	5,11												,-		-,,-		,-,-				-,-			,.	0.,20	
																		┕				<u>↓</u>							
												1	<u> </u>					<u> </u>				<u> </u>		_		<u> </u>			
																									_	<u> </u>			
										1413	3														Subto	tal			2.126,50
																									bateria	a (mm	.c.a.)		1.500,00
																									valv co	ntrol			1.500,00
							1513				1769																	total	5.126,50
																												% segur.	10,00%
											ALT		EFECT MBA (M	TVA DE LA I.C.A.)	5,64														

Tabla 33: Tuberías circuito caliente sección central

						1	000		450	_			4				***	DID	- FILE	rno	ACIF	THE	D.	-	D.			1	
			Perd.			cod	os 90º	cod	os 45º	_	tes	re	duc.	Tot	BO	LA	MA	RIP	FIL	rro	ASIE	NTO	RE	T	RI	G	Tot	Perd. en el	Perd.
TRAMO	Q(I/h)	DN	mm.c.a. / ml	V (m/s)	L (ml)	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	acces.	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	uds	perd	válv.	tramo (mm.c.a.)	acumulada (mm.c.a.)
29-30	118	0,5	4	0,17	2	1																						8,00	8,00
28-29	353,2	0,75	7	0,28	4			- 1																				28,00	36,00
27-28	418,2	0,75	10	0,33	2,85			1																				28,50	64,50
26-27	483,2	0,75	13	0,38	2,85			- 1																				37,05	101,55
25-26	548,2	0,75	16	0,43	2,85			1																				45,60	147,15
24-25	613,2	0,75	19	0,47	1,4			1																				26,60	173,75
23-24	731,2	1	9		2,85			1	1,5					1,5														39,15	212,90
22-23	796,2	1	10	0,39	2,85			1	1,5					1,5														43,50	256,40
21-22	861,2	1	12	0,43	1,4			1	1,5					1,5														34,80	291,20
20-21	979,2	1	15	0,48	2,85			1	1,5					1,5														65,25	356,45
19-20	1044,2	1	16	0,5	2,85			1	1,5			_		1,5								_						69,60	426,05
18-19	1109,2	1	19	0,55	1,4			1	1,5					1,5														55,10	481,15
17-18	1227,2	1	15	0,48	2,85			1	1,5			_		1,5								_						65,25	546,40
16-17	1292,2	1	25	0,63	2,85			1	1,5					1,5														108,75	655,15
15-16	1357,2	1,5	3	0,28	1,4			1	2,4					2,4														11,40	666,55
14-15	1475,2	1,5	4	0,32	2,85			1	2,4					2,4														21,00	687,55
13-14	1540,2	1,5	4	0,32	2,85			1	2,4					2,4														21,00	708,55
12-13	1605,2	1,5	5		1,4			1	2,4					2,4														19,00	727,55
11-12	1723,2	1,5	5		2,85			1	2,4					2,4														26,25	753,80
10-11	1788,2	1,5	5		2,85			1	2,4					2,4														26,25	780,05
9-10	1853,2	1,5	6		1,4			1	2,4					2,4														22,80	802,85
8-9	1971,2	1,5	7	0,43	2,85			1	2,4					2,4														36,75	839,60
7-8	2036,2	1,5	7	0,43	2,85			1	2,4					2,4								<u> </u>						36,75	876,35
6-7	2101,2	1,5	7	0,43	1,4			1	2,4					2,4														26,60	902,95
5-6	2219,2	1,5	8		2,85			1	2,4					2,4								<u> </u>						42,00	944,95
4-5	2252,2	1,5	8		2,85			1	2,4					2,4								<u> </u>						42,00	986,95
3-4	2317,2	1,5	8	0,47	1,4	_		1	2,4					2,4								<u> </u>						30,40	1.017,35
P2-3	3215	2	5	0,42	4	╙		1	3,6					3,6				1		1								38,00	1.055,35
P3-P2	7451,7	2,5	7	0,6	4	╙		1	3,6					3,6				1		1								53,20	1.108,55
B-P3	11345,9	2,5	14	0,87	1	3	1,8							5,4				1		1						L		89,60	1.198,15
Retorno						1												1		1						L		1.198,15	2.396,30
Valv FC			4	0,17		1									1	0,18		1	1	1,7		1				L	1,88		2.403,82
Valv Bomba			14	0,87		\vdash		H				F			2	3,6	1	1,8	1	9		1	1	4,2	1	18,9	41,1	575,40	2.979,22
												-		I				<u> </u>							Subto	tal		1	2.979,22
																									bateria	a (mm	.c.a.)		1.500,00
	878,23333		929																						valv co	ontrol			1.500,00
																												total	5.979,22
			1513,2																									% segur.	10,00%
			1701																						ALT		EFECT	TIVA DE LA 1.C.A.)	6,58

Tabla 34: Tuberías circuito caliente sección Oeste

2.4 Redes de conductos

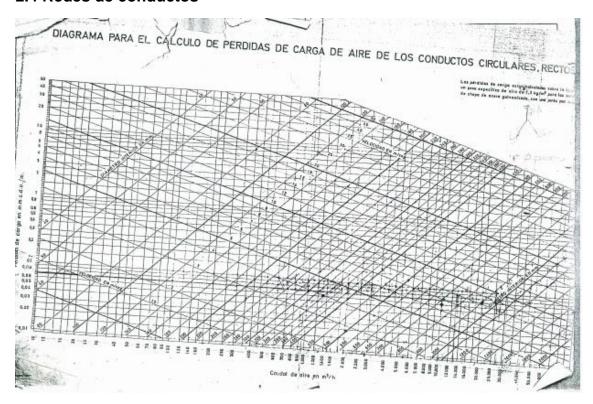


Diagrama para diámetros, pérdidas y velocidades en conductos

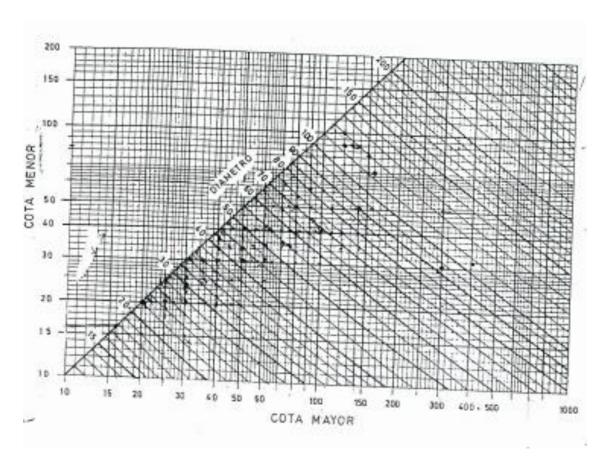


Diagrama para la conversión de secciones circulares a rectangulares en conductos

alto (mm)	4000	000	750	000	500	400	200	050	000	450
ancho (mm)	1200	900	750	600	500	400	300	250	200	150
2400	9,22	7,38	6,51	5,65	4,67					
1800	8,25	6,9	6,2	5,05	4,42	3,8	3,56			
1500	8	6,51	5,65	4,77	4,18	3,56	2,95			
1200	7,67	5,9	5,28	4,42	4,18	3,26	2,62	2,4	2,39	
1050		5,9	5,03	4,42	3,87	3,25	2,66	2,4	2,08	
900		5,6	4,79	4,14	3,53	2,98	2,7	2,36	2,08	
800			4,76	4,11	3,54	2,95	2,33	2,08	1,72	
700				3,84	3,54	2,95	2,33	2,08	1,72	
600				3,74	3,26	2,91	2,33	2,05	1,75	1,47
500					3,25	2,66	2,05	1,8	1,47	1,17
400						2,66	2,05	1,76	1,47	1,17
300							2,05	1,76	1,47	1,15
250								1,47	1,19	1,19
200									1,16	0,88
150	•									0,88

Tabla 35: LONGITUD EQUIVALENTE EN ML DE CODOS A 90° CON RELACIÓN R/D = 1,25

v (m/s)	REDUCCIÓN	DERIVACIÓN
1	0,20	0,33
1,5	0,46	0,75
2	0,82	1,33
2,5	1,27	2,07
3	1,83	2,98
3,5	2,50	4,06
4	3,26	5,30
4,5	4,13	6,71
5	5,09	8,28
5,5	6,16	10,02
6	7,34	11,93
6,5	8,61	14,00
7	9,98	16,23
7,5	11,46	18,63
8	13,04	21,20
8,5	14,72	23,93
9	16,50	26,83
9,5	18,39	29,90
10	20,38	33,13
10,5	22,46	36,52
11	24,65	40,08
11,5	26,95	43,81
12	29,34	47,70
12,5	31,84	51,76
13	34,43	55,98
13,5	37,13	60,37
14	39,94	64,93
14,5	42,84	69,65
15	45,84	74,53
15,5	48,95	79,58
16	52,16	84,80
16,5	55,47	90,18
17	58,88	95,73
17,5	62,40	101,45
18	66,02	107,33
18,5	69,73	113,37
19	73,55	119,58
19,5	77,48	125,96
20	81,50	132,50

Tabla 36: LONGITUD EQUIVALENTE EN ML DE ACCESORIOS PARA REDES DE CONDUCTOS

Tramo	Q	Ø eq.	axb	Long.	Tipo Acces	L. eq.	nº acces,	L. Total	mm.c.a/ml	Total
28-29	153	140	25x25	2	Codo 90°	1,47	1	3,67	0,09	0,3303
27-28	306	180	25x25	2,2	Т	2,98	1	5,18	0,09	0,4662
26-27	458	200	25x25	2,2	Т	4,06	1	6,26	0,1	0,626
25-26	618	240	25x25	2,2	Т	4,06	1	6,26	0,08	0,5008
24-25	1064	280	25x25	2,2	T	5,3	1	7,5	0,1	0,75
23-24	1531	320	50x25	2,2	T	5,3	1	7,5	0,1	0,75
22-23	2250	400	50x50	2,2	T y reducc	16,18	1	18,38	0,08	1,4704
21-22	2503,5	400	50 x 50	2,2	Т	10,02	1	12,22	0,09	1,0998
20-21	2757	400	50x50	2,2	T	10,02	1	12,22	0,1	1,222
19-20	3010,5	450	50x50	2,2	T	10,02	1	12,22	80,0	0,9776
18-19	3136,5	450	50x50	2,2	Т	10,02	1	12,22	0,08	0,9776
17-18	3262,5	450	50x50	2,2	Т	10,02	1	12,22	0,08	0,9776
16-17	3388,5	450	50x50	2,2	Т	10,02	1	12,22	0,09	1,0998
15-16	3514,5	450	50x50	2,2	T	11,93	1	14,13	0,09	1,2717
14-15	3640,5	450	50x50	2,2	T	11,93	1	14,13	0,09	1,2717
13-14	3766,5	450	50x50	2,2	Т	11,93	1	14,13	0,1	1,413
12-13	3898,5	450	50x50	2,2	T	11,93	1	14,13	0,1	1,413
11-12	4141	500	50x50	2,2	T	11,93	1	14,13	0,08	1,1304
10-11	4231	500	50x50	2,2	T	11,93	1	14,13	0,08	1,1304
9-10	4495	500	50x50	2,2	Т	14	1	16,2	0,09	1,458
8-9	4795	500	50x50	2,2	T	14	1	16,2	0,09	1,458
7-8	4945	500	50x50	3,5	T	14	1	17,5	0,1	1,75
6-7	6817	600	75x50	2	T y reducc	26,21	1	28,21	0,08	2,2568
5-6	6925	600	75x50	1,6	T	16,23	1	17,83	0,08	1,4264
4-5	7033	600	75x50	1,5	T	16,23	1	17,73	0,08	1,4184
3-4	8113	600	75x50	2	T	18,63	1	20,63	0,1	2,063
2-3	8263	600	75x50	3	T yCodo 90°	22,17	1	25,17	0,1	2,517
1-2	8413	650	75x50	3	T	21,2	1	24,2	0,08	1,936
C-1	16102	800	75x50	5,7	T	29,9	1	35,6	0,09	3,204
								Cubbatal		20.2050
								Subtotal Pérdida en o	lifunión	38,3659 2,1
								Coef. Seq. 9		10%
								TOTAL	70	44,51
								TOTAL		44,31

Tabla 37: Conductos vestíbulo

Tramo	Q	Ø eq.	axb	Long.	Tipo Acces	L. eq.	nº acces,	L. Total	mm.c.a/ml	Total
23-24	288	180	25x25	3	codo 90°	1,47	1	4,47	0,09	0,4023
22-23	612	240	25x25	5,2	Т	2,98	1	8,18	80,0	0,6544
21-22	864	269	25x25	1,42	Т	5,3	1	6,72	0,09	0,6048
20-21	1014	280	25x25	1,42	Т	5,3	1	6,72	0,1	0,672
19-20	1266	300	50x25	1,42	T y reducc.	10,84	1	12,26	80,0	0,9808
18-19	1416	320	50x25	1,42	T	6,71	1	8,13	0,09	0,7317
17-18	1566	340	50x25	1,42	Т	8,28	1	9,7	80,0	0,776
16-17	1818	360	50x25	1,42	Т	8,28	1	9,7	0,08	0,776
15-16	1968	360	50x25	1,42	Т	8,28	1	9,7	0,1	0,97
14-15	2118	380	50x25	1,42	Т	8,28	1	9,7	0,09	0,873
13-14	2370	400	50x50	1,42	T y reducc	16,18	1	17,6	80,0	1,408
12-13	2520	400	50x50	1,42	Т	10,02	1	11,44	0,09	1,0296
11-12	2670	400	50x50	1,42	Т	10,02	1	11,44	0,09	1,0296
10-11	2922	400	50x50	1,42	Т	10,02	1	11,44	0,1	1,144
9-10	3072	400	50x50	1,42	Т	10,02	1	11,44	0,1	1,144
8-9	3222	450	50x50	1,42	T	11,93	1	13,35	0,08	1,068
7-8	3474	450	50x50	1,42	Т	11,93	1	13,35	0,09	1,2015
6-7	3624	450	50x50	1,42	Т	11,93	1	13,35	0,09	1,2015
5-6	3774	450	50x50	1,42	Т	11,93	1	13,35	0,1	1,335
4-5	4026	500	50x50	1,42	T	14	1	15,42	80,0	1,2336
3-4	4176	500	50x50	1,42	Т	14	1	15,42	80,0	1,2336
2-3	4326	500	50x50	1,42	Т	14	1	15,42	0,09	1,3878
1-2	4476	500	50x50	3	Т	14	1	17	0,09	1,53
P2-P1	4926	500	50x50	4	TY codo 90	19,48	1	23,48	0,1	2,348
P3-P2	11046	700	75x50	4	T y reducc	26,21	1	30,21	0,09	2,7189
B-P1	17166	800	75x50	1	Т	26,83	1	27,83	0,1	2,783
										· ·
								0		04.0074
								Subtotal	11616	31,2371
l								Pérdida en d		2,8
								Coef. Seg. 9	/o	10%
								TOTAL		37,44

Tabla 38: Conductos Sección Este

Tramo	Q	Ø eq.	axb	Long.	Tipo Acces	L. eq.	nº acces,	L. Total	mm.c.a/ml	Total
29-30	168	140	25x25	2	codo 90°	1,47	1	3,47	0,1	0,347
28-29	318	180	25x25	4	Т	2,98	1	6,98	0,09	0,6282
27-28	486	220	25x25	2,85	Т	4,06	1	6,91	0,09	0,6219
26-27	636	240	25x25	2,85	Т	4,06	1	6,91	80,0	0,5528
25-26	786	260	25x25	2,85	Т	5,3	1	8,15	0,08	0,652
24-25	954	280	25x25	1,4	Т	5,3	1	6,7	0,09	0,603
23-24	1104	280	25x25	2,85	T	5,3	1	8,15	0,1	0,815
22-23	1254	300	50x25	2,85	T y reducc	10,44	1	13,29	80,0	1,0632
21-22	1422	320	50x25	1,4	T	5,3	1	6,7	0,09	0,603
20-21	1572	340	50x25	2,85	Т	5,3	1	8,15	80,0	0,652
19-20	1722	340	50x25	2,85	Т	6,71	1	9,56	0,1	0,956
18-19	1872	360	50x25	1,4	Т	6,71	1	8,11	80,0	0,6488
17-18	2040	380	50x25	2,85	T	6,71	1	9,56	80,0	0,7648
16-17	2190	380	50x25	2,85	Т	6,71	1	9,56	0,1	0,956
15-16	2340	400	50x50	1,4	T y reducc	13,37	1	14,77	80,0	1,1816
14-15	2508	400	50x50	2,85	Т	8,28	1	11,13	0,09	1,0017
13-14	2658	400	50x50	2,85	T	8,28	1	11,13	0,09	1,0017
12-13	2808	400	50x50	1,4	Т	8,28	1	9,68	0,09	0,8712
11-12	2976	400	50x50	2,85	T	8,28	1	11,13	0,1	1,113
10-11	3126	450	50x50	2,85	T	8,28	1	11,13	0,08	0,8904
9-10	3276	450	50x50	1,4	T	10,02	1	11,42	0,08	0,9136
8-9	3444	450	50x50	2,85	T	10,02	1	12,87	0,09	1,1583
7-8	3594	450	50x50	2,85	T	10,02	1	12,87	0,09	1,1583
6-7	3744	450	50x50	1,4	T	10,02	1	11,42	0,1	1,142
5-6	3912	500	50x50	2,85	T	10,02	1	12,87	0,08	1,0296
4-5	4062	500	50x50	2,85	T	10,02	1	12,87	0,08	1,0296
3-4	4212	500	50x50	1,4	T	10,02	1	11,42	0,09	1,0278
P2-P1	5022	500	50x50	4	T y codo	17,25	1	21,25	0,1	2,125
P3-P2	11022	700	75x50	4	T y reducc	26,21	1	30,21	0,09	2,7189
B-P3	16722	800	75x50	1	T	21,2	1	22,2	0,08	1,776
							l	Subtotal		30,0024
								Pérdida en d	lifunión	2.9
								Coef. Seq. 9		10%
								TOTAL	0	36,19
								TOTAL		30,13

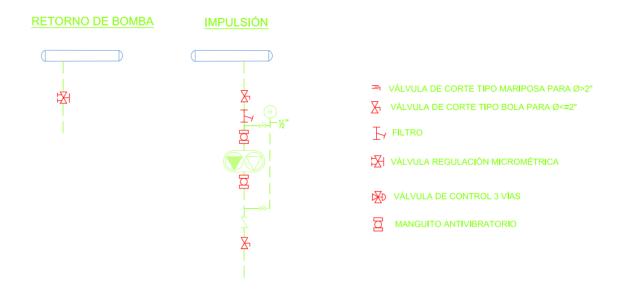
Tabla 39: Conductos sección Oeste

Tramo	Q	Ø eq. Mm	axb	Long.	Tipo Acces	L. eq.	nº acces,	L. Total	mm.c.a/ml	Total
19-20	258	190	25x25	1	Codo 90°	1,47	1	2,47	80,0	0,1976
18-19	408	200	25x25	4	Т	2,98	1	6,98	0,09	0,6282
17-18	558	230	25x25	2,85	Т	2,98	1	5,83	80,0	0,4664
16-17	858	280	25x25	2,85	T	4,06	1	6,91	0,09	0,6219
15-16	1158	300	50x25	2,85	T y reducc	6,56	1	9,41	0,1	0,941
14-15	1458	320	50x25	2,85	Т	5,3	1	8,15	80,0	0,652
13-14	1758	360	50x25	2,85	Т	6,71	1	9,56	0,09	0,8604
12-13	2058	360	50x25	2,85	Т	6,71	1	9,56	0,1	0,956
11-12	2358	380	50x25	2,85	T	8,28	1	11,13	80,0	0,8904
10-11	2658	400	50x50	2,85	T y reducc	16,18	1	19,03	0,1	1,903
9-10	2958	450	50x50	2,85	Т	10,02	1	12,87	80,0	1,0296
8-9	3258	450	50x50	2,85	Т	10,02	1	12,87	0,09	1,1583
7-8	3558	450	50x50	2,85	T	10,02	1	12,87	0,1	1,287
6-7	3858	500	50x50	2,85	Т	11,93	1	14,78	80,0	1,1824
5-6	4158	500	50x50	2,85	Т	11,93	1	14,78	80,0	1,1824
4-5	4458	500	50x50	2,85	Т	11,93	1	14,78	0,09	1,3302
3-4	4758	500	50x50	2,85	Т	14	1	16,85	0,09	1,5165
2-3	5058	500	50x50	1,4	Т	14	1	15,4	0,1	1,54
1-2	5358	550	50x50	1,4	Т	16,23	1	17,63	80,0	1,4104
P2-P1	5658	550	50x50	4	Codo 90° y T	17,25	1	21,25	0,09	1,9125
P3-P2	10458	700	75x50	4	T y reducc	26,21	1	30,21	0,1	3,021
B-P3	15770	800	75x50	1	Т	26,83	1	27,83	0,08	2,2264
					•			Subtotal		26,9136
								Pérdida en d	ifusión	2,2
								Coef. Seq. %		10%
								TOTAL		32.02
								TOTAL		02,02

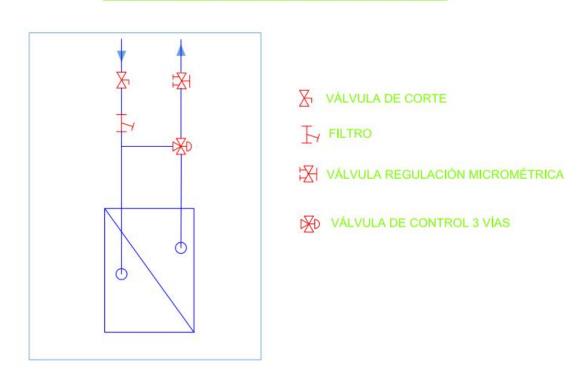
Tabla 40: Conductos central

2.5 Vávulas

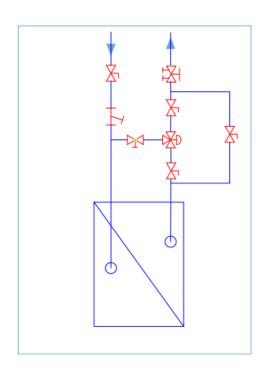
DETALLE VALVULERÍA EN BOMBAS



DETALLE CONEXION TUBERIA A BATERIAS



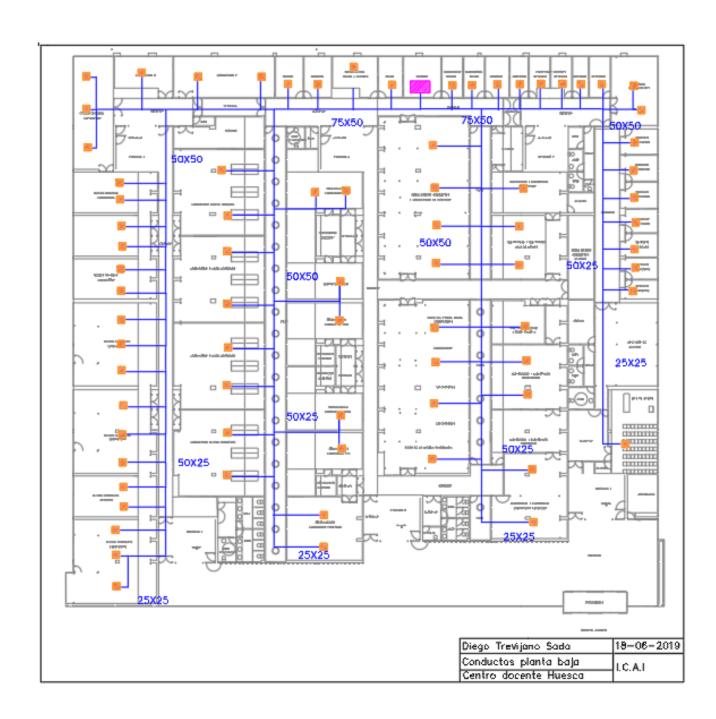
CONEXIÓN BATERIA CLIMATIZADORES



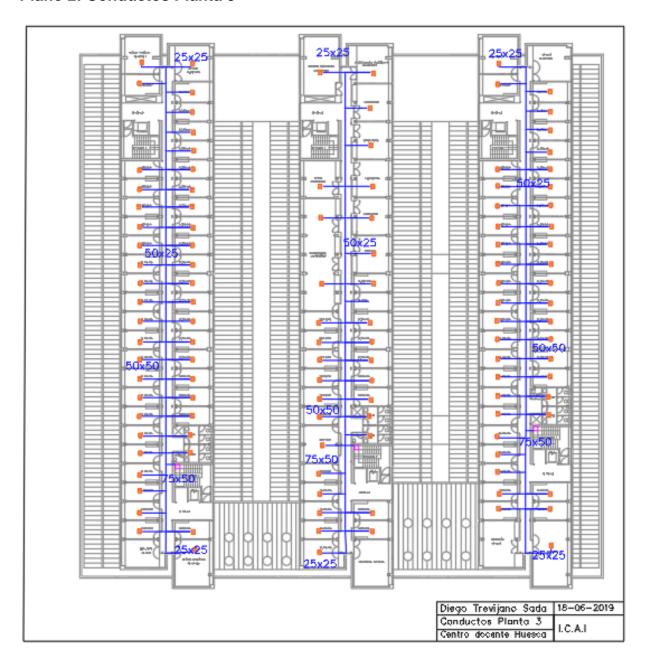
- YÁLVULA DE CORTE
- FILTRO
- ☆ VÁLVULA REGULACIÓN MICROMÉTRICA
- D VÁLVULA DE CONTROL 3 VÍAS
- 🔀 VÁLVULA DE ASIENTO O GLOBO

3.PLANOS

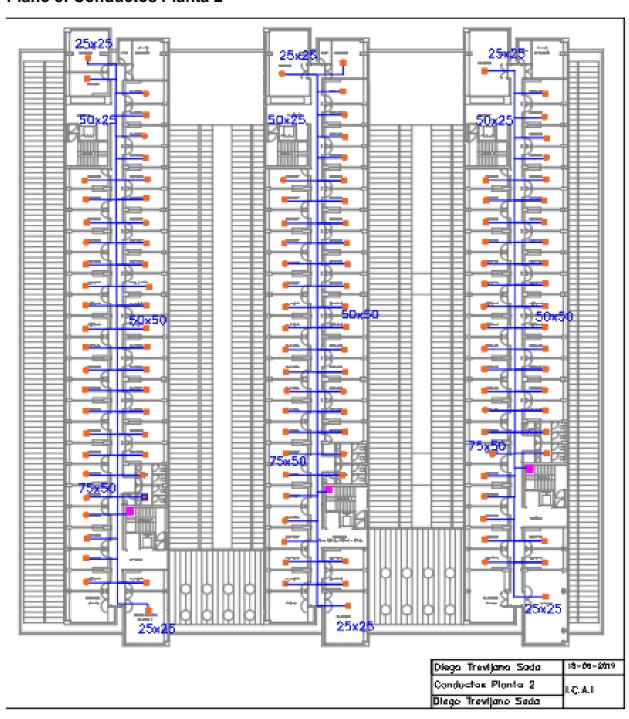
Plano 1: Conductos Planta baja



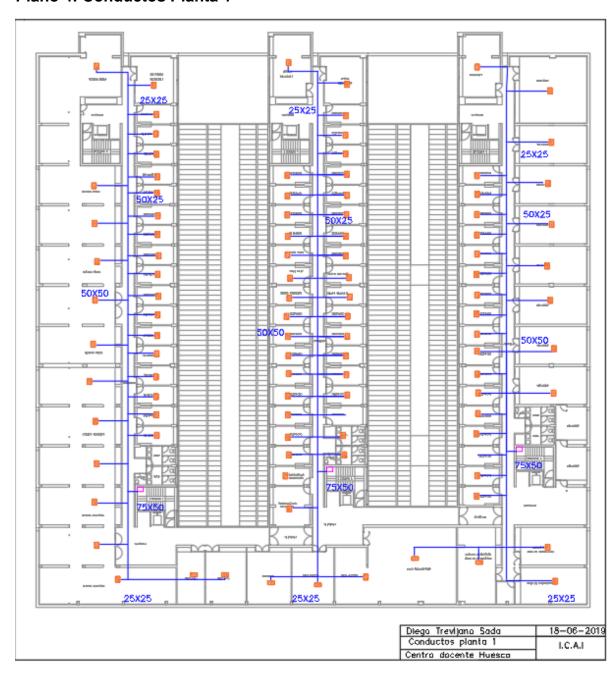
Plano 2: Conductos Planta 3



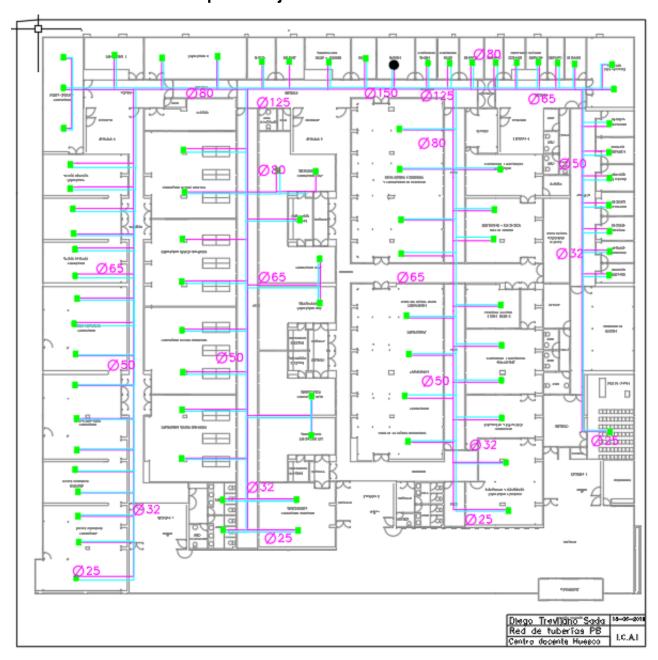
Plano 3: Conductos Planta 2



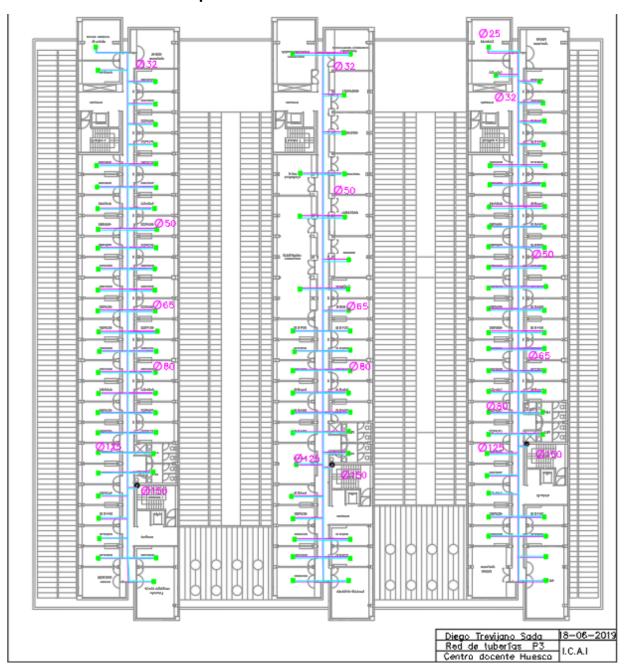
Plano 4: Conductos Planta 1



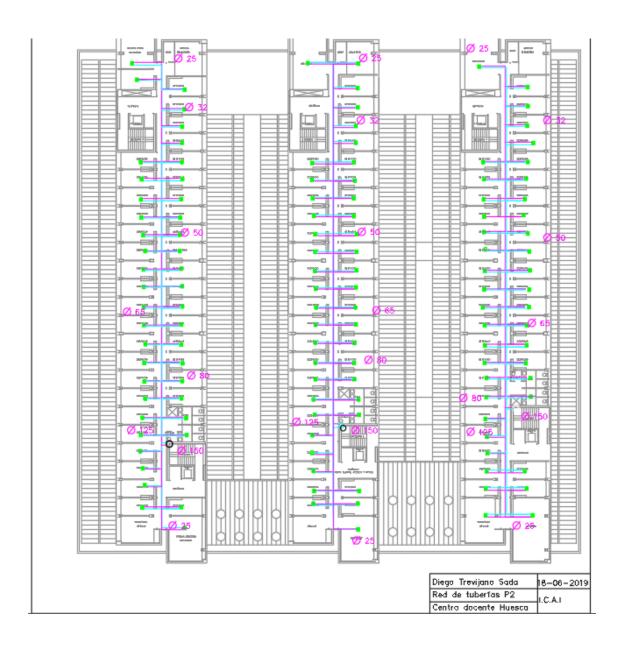
Plano 5: Red de tuberías planta baja



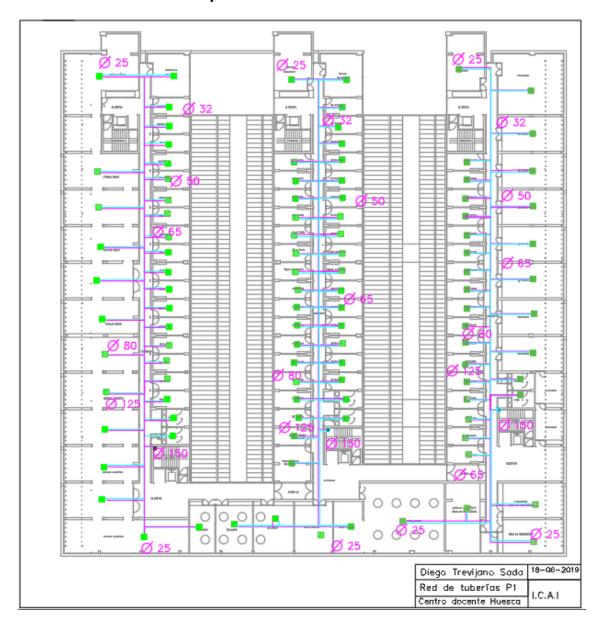
Plano 6: Red de tuberías planta 3



Plano 7: Red de tuberías Planta 2



Plano 8: Red de tuberías planta 1



4.PRESUPUESTO

En este apartado se valorarán los precios totales de todos los equipos utilizados en la instalación.

Sistemas de producción primarios

EQUIPO Y DESCRIPCIÓN	UNIDADES	PRECIO UNITARIO	PRECIO TOTAL
Planta enfriadora de agua, condensada por aire Potencia frigorífica: 350,2 kW Potencia eléctrica consumida: 159 kW Tipo compresores: SCROLL Nº circuitos independientes: 2 Tipo ventiladores: AXIAL Presión disponible: 0 Pa Marca/modelo: LENNOX Wa 370 A STD bh	5	46.491,57€	232457,85€
Caldera generadora de gas tipo modular. Potencia: 588 KW Rendimiento: alto. Chimenea y colector de humos Marca: ADISA Modelo: ADI CD-M600	2	26739,25€	53478,5€

Climatizadores

EQUIPO Y DESCRIPCIÓN	UNIDADES	PRECIO UNITARIO	PRECIO TOTAL
Central de tratamiento de aire para la sección Este Formado por ventiladores eléctricos de tipo centrífugo, con palas de reacción y motor de velocidad constante, baterías de agua en tubo de cobre y aletas de aluminio y secciones de filtrado, con las siguientes características: Caudal de ventilador de impulsión: 17500 m^3/h Batería de frío (mínimo 6 filas): 27 KW Batería de calor (mínimo 2 filas): 135 KW p.e.d= 37,5 mm.c.a Marca / Modelo: Trox serie TKM50HE	1	23982,15€	23982,15€
Central de tratamiento de aire para la sección central Formado por ventiladores eléctricos de tipo centrífugo, con palas de reacción y motor	1	21920 €	21920 €

de velocidad constante, baterías de agua en tubo de cobre y aletas de aluminio y secciones de filtrado, con las siguientes características: Caudal de ventilador de impulsión: 16000 m^3/h Batería de frío (mínimo 6 filas): 27 KW Batería de calor (mínimo 2 filas): 135 KW p.e.d= 26 mm.c.a Marca / Modelo: Trox serie TKM50HE			
Central de tratamiento de aire para la sección Oeste Formado por ventiladores eléctricos de tipo centrífugo, con palas de reacción y motor de velocidad constante, baterías de agua en tubo de cobre y aletas de aluminio y secciones de filtrado, con las siguientes características: Caudal de ventilador de impulsión: 17000 m^3/h Batería de frío (mínimo 6 filas): 22 KW Batería de calor (mínimo 2 filas): 110 KW p.e.d= 32 mm.c.a Marca / Modelo: Trox serie TKM50HE	1	23290 €	23290€
Central de tratamiento de aire para la sección Este Formado por ventiladores eléctricos de tipo centrífugo, con palas de reacción y motor de velocidad constante, baterías de agua en tubo de cobre y aletas de aluminio y secciones de filtrado, con las siguientes características: Caudal de ventilador de impulsión: 16200 m^3/h Batería de frío (mínimo 6 filas): 30 KW Batería de calor (mínimo 2 filas): 157 KW p.e.d= 44 mm.c.a Marca / Modelo: Trox serie TKM50HE	1	22194€	22194€

Elementos terminales (fan-coils y reguladores de caudal)

Fan-coil tipo cassette. De forma cuadrada, instalado en el falso techo. Acondicionado para asimilar el aire exterior de los conductos. Filtro de polipropileno. Ventilador radial con aislamiento clase F-4. Marca: Termoven Modelo: FCS-90 Suministro eléctrico: 230 V Potencia frigorífica: 6621 W Potencia calorífica: 6000 W Caudal: 1600 m^3/h Nivel sonoro: 55 dB	204	1730,1€	352956,82€
Fan-coil tipo cassette. De forma cuadrada, instalado en el falso techo. Acondicionado para asimilar el aire exterior de los conductos. Filtro de polipropileno. Ventilador radial con aislamiento clase F-4. Marca: Termoven Modelo: FCS-80 Suministro eléctrico: 230 V Potencia frigorífica: 4024 W Potencia calorífica: 5046 W Caudal: 1375 m^3/h Nivel sonoro: 49 dB	41	1051,54€	43113,2€
Fan-coil tipo cassette. De forma cuadrada, instalado en el falso techo. Acondicionado para asimilar el aire exterior de los conductos. Filtro de polipropileno. Ventilador radial con aislamiento clase F-4. Marca: Termoven Modelo: FCS-50 Suministro eléctrico: 230 V Potencia frigorífica: 3689 W Potencia calorífica: 3146 W Caudal: 875 m^3/h Nivel sonoro: 46 dB	57	964€	54986,64€
Fan-coil tipo cassette. De forma cuadrada, instalado en el falso techo. Acondicionado para asimilar el aire exterior de los conductos. Filtro de polipropileno. Ventilador radial con aislamiento clase F-4. Marca: Termoven Modelo: FCS-30 Suministro eléctrico: 230 V Potencia frigorífica: 2891 W Potencia calorífica: 2818 Caudal: 750m^3/h Nivel sonoro: 46 dB	142	756€	107352€

Regulador de caudal de 125 mm de diámetro, con actuador eléctrico a 24 V con cierre total, con todos sus elementos de fijación. Completamente instalado. Marca/modelo: TROXTVR/ 125/00/BCO/M	199	296€	58904€
Regulador de caudal de 160 mm de diámetro, con actuador eléctrico a 24 V con cierre total, sensor diferencial de presión y regulador de temperatura con comunicación tipo IRC al sistema de gestión del edificio, con todos sus elementos de fijación. Completamente instalado. Marca/modelo: TROX-TVR/160/00/BCO/M	245	300,49€	73500€

Equipos de impulsión de agua

Equipo y descripción	Unidades	Precio unitario	Precio total
Dos bombas centrífugas verticales unidas en un solo cuerpo. Ailamiento clase F. Eje de acero inoxidable. Frecuencia de alimentación 50 Hz. Juntas Klinglerit. Marca: Ebara Modelo: ELINE D 40-160, 0,55A Caudal: 3,33 l/s Velocidad de rotación nominal: 1450 r.p.m	2	1437€	2874€
Dos bombas centrífugas verticales unidas en un solo cuerpo. Ailamiento clase F. Eje de acero inoxidable. Frecuencia de alimentación 50 Hz. Juntas Klinglerit. Marca: Ebara Modelo: ELINE D 40-125, 0,55A Caudal: 2,22 l/s Velocidad de rotación nominal: 1450 r.p.m	1	956,8€	956,8€
Dos bombas centrífugas verticales unidas en un solo cuerpo. Ailamiento clase F. Eje de acero inoxidable. Frecuencia de alimentación 50 Hz. Juntas Klinglerit. Marca: Ebara Modelo: ELINE D 40-160, 0,55B Caudal: 2,22 l/s	1	976€	976€

Velocidad de rotación nominal: 1450 r.p.m			
Dos bombas centrífugas verticales unidas en un solo cuerpo. Ailamiento clase F. Eje de acero inoxidable. Frecuencia de alimentación 50 Hz. Juntas Klinglerit. Marca: Ebara Modelo: ELINE D 80-200, 4A Caudal: 19,44 l/s Velocidad de rotación nominal: 1450 r.p.m	3	8378€	25135€
Dos bombas centrífugas verticales unidas en un solo cuerpo. Ailamiento clase F. Eje de acero inoxidable. Frecuencia de alimentación 50 Hz. Juntas Klinglerit. Marca: Ebara Modelo: ELINE D 80-200, 3B Caudal: 18 l/s Velocidad de rotación nominal: 1450 r.p.m	1	7758€	7758€

Tuberías

DESCRIPCIÓN Y MEDIDAS	LONGITUD (M)	PRECIO UNITARIO	PRECIO TOTAL
Tubería de acero negro estirado sin soldadura de 0,5" según norma DIN-2440, pintada con dos manos de antioxidante tipo minio, incluso p.p. de accesorios y elementos de soporte.	18	5,2€	93,6€
Tubería de acero negro estirado sin soldadura de 0,75" según norma DIN-2440, pintada con dos manos de antioxidante tipo minio, incluso p.p. de accesorios y elementos de soporte.	49	7,8€	382,2€
Tubería de acero negro estirado sin soldadura de 1" según norma DIN-2440, pintada con dos manos de antioxidante tipo minio, incluso p.p. de accesorios y elementos de soporte.	105,7	10,4€	1099,8€
Tubería de acero negro estirado sin soldadura de 1,25" según norma DIN-2440, pintada con dos manos de antioxidante tipo minio, incluso p.p. de accesorios y elementos de soporte.	90,6	13€	1177,8€
Tubería de acero negro estirado sin soldadura de 1,5" según norma DIN-2440, pintada con dos manos de antioxidante tipo minio, incluso p.p. de accesorios y elementos de soporte.	187,66	15,6€	2927,5€

Tubería de acero negro estirado sin soldadura de 2" según norma DIN-2440, pintada con dos manos de antioxidante tipo minio, incluso p.p. de accesorios y elementos de soporte.	129,8	20,8€	2700€
Tubería de acero negro estirado sin soldadura de 2,5" según norma DIN-2440, pintada con dos manos de antioxidante tipo minio, incluso p.p. de accesorios y elementos de soporte.	126	26€	3276€
Tubería de acero negro estirado sin soldadura de 3" según norma DIN-2440, pintada con dos manos de antioxidante tipo minio, incluso p.p. de accesorios y elementos de soporte.	131,14	31,1 €	4091,56 €
Tubería de acero negro estirado sin soldadura de 4" según norma DIN-2440, pintada con dos manos de antioxidante tipo minio, incluso p.p. de accesorios y elementos de soporte.	13,1	41,6€	544,96 €
Tubería de acero negro estirado sin soldadura de 5" según norma DIN-2440, pintada con dos manos de antioxidante tipo minio, incluso p.p. de accesorios y elementos de soporte.	15	52€	780€
Tubería de acero negro estirado sin soldadura de 6" según norma DIN-2440, pintada con dos manos de antioxidante tipo minio, incluso p.p. de accesorios y elementos de soporte.	8,7	62,4€	542,9€
Aislamiento para tubería de 1/2", a base de coquilla de espuma elastomérica tipo ARMAFLEX o similar, de 19 mm de espesor.	18	6,01 €	108€
Aislamiento para tubería de 0,75", a base de coquilla de espuma elastomérica tipo ARMAFLEX o similar, de 19 mm de espesor.	49	6,88€	337,12€
Aislamiento para tubería de 1", a base de coquilla de espuma elastomérica tipo ARMAFLEX o similar, de 19 mm de espesor.	105,7	7,14€	754,7€
Aislamiento para tubería de 1,25", a base de coquilla de espuma elastomérica tipo ARMAFLEX o similar, de 27 mm de espesor.	90,6	9,81€	888,8€
Aislamiento para tubería de 1,5", a base de coquilla de espuma elastomérica tipo ARMAFLEX o similar, de 27 mm de espesor.	187,66	10,65€	1998,6€

Aislamiento para tubería de 2", a base de coquilla de espuma elastomérica tipo ARMAFLEX o similar, de 27 mm de espesor.	129,8	13,81€	1792,53€
Aislamiento para tubería de 2½", a base de coquilla de espuma elastomérica tipo ARMAFLEX o similar, de 40 mm de espesor y forro de plancha de aluminio de 0,6 mm.	126	52,99 €	6676,64€
Aislamiento para tubería de 3", a base de coquilla de espuma elastomérica tipo ARMAFLEX o similar, de 50 mm de espesor y forro de plancha de aluminio de 0,6 mm.	131,14	70€	9179,8€
Aislamiento para tubería de 4", a base de coquilla de espuma elastomérica tipo ARMAFLEX o similar, de 50 mm de espesor y forro de plancha de aluminio de 0,6 mm.	13,1	93,86€	1229€
Aislamiento para tubería de 5", a base de coquilla de espuma elastomérica tipo ARMAFLEX o similar, de 50 mm de espesor y forro de plancha de aluminio de 0,6 mm.	15	100€	1500€
Aislamiento para tubería de 6", a base de coquilla de espuma elastomérica tipo ARMAFLEX o similar, de 50 mm de espesor y forro de plancha de aluminio de 0,6 mm.	8,7	108€	939,6€

Redes de conductos

DESCRIPCIÓN Y MEDIDAS	LONGITUD	PRECIO	PRECIO
	(m)	UNITARIO	TOTAL
Conducto rectangular Sección 250x250. mm Fabricado en chapa galvanizada. Totalmente montado e instalado. 60% de la sección cubierta por aislamiento de espuma elastomérica	102,28	18,92€	1190,57€

Conducto rectangular Sección 500x250. mm Fabricado en chapa galvanizada. Totalmente montado e instalado. 60% de la sección cubierta por aislamiento de espuma elastomérica	158,51	27,6€	4374€
Conducto rectangular Sección 500x500. mm Fabricado en chapa galvanizada. Totalmente montado e instalado. 60% de la sección cubierta por aislamiento de espuma elastomérica	279,7	47,1€	13173€
Conducto rectangular Sección 750x500. mm Fabricado en chapa galvanizada. Totalmente montado e instalado. 60% de la sección cubierta por aislamiento de espuma elastomérica	33,7	83€	2797€

Válvulas y accesorios

EQUIPO Y DESCRIPCIÓN	UNIDADES	PRECIO UNITARIO	PRECIO TOTAL
Compuerta cortafuegos, rectangular, RF-120, según UNEEN 1366-2, de 250 x 250 mm, con premarco, dotada de actuador eléctrico de 230 V con rearme automático, fusible termoeléctrico y dos interruptores finales de carrera. Completamente instalada.	13	255,77€	3325€
Compuerta cortafuegos, rectangular, RF-120, según UNEEN 1366-2, de 750 x 550 mm, con premarco, dotada de actuador eléctrico de 230 V con rearme automático, fusible termoeléctrico y dos interruptores finales de carrera. Completamente instalada.	9	274€	2466€
Juego de lonas antivibratorias para instalar en la impulsión y retorno de aire del fan-coil.	444	16 €	7104€
Válvula de asiento de 3 vías, conexión roscada, 125mm, dotada de actuador todo-nada, alimentado a 24 V y confirmación de estado por interruptores fin de carrera. Completamente instalada. Marca/modelo: T&A	8	67,69€	541,52€

Válvula de regulación de presión diferencial tipo embridada, fabricada en ametal, con toma de presión, dispositivo de vaciado, conexión para el capilar de presión de referencia, de 150 mm de diámetro. Regulación de presión entre 20 kPa a 160 kPa. Completamente instalada. Marca/modelo: TASTAP	8	2111€	16888€
Filtro colador tipo "Y", de la marca JC o similar, roscado, de diámetro 6".	4	41 €	164€
Filtro colador tipo "Y", de la marca JC o similar, roscado, de diámetro 2,5".	4	18,53€	74,12€
Válvula de asiento inclinado para instalaciones de climatizadores CLAP2, con montaje entre bridas, de 300 mm de diámetro, PN-10, con juego de accesorios. Completamente instalada. Marca/modelo: ARI	4	160€	640€
Filtro colador tipo "Y", de la marca JC o similar, PN-20, roscado, de diámetro 1/2".	444	9,92€	4404,48€
Válvula de equilibrado y control de 2 vías, fabricada en ametal, con preajuste de caudal, tomas de presión 25mm dotada de actuador todo/nada, alimentado a 24 V y confirmación de estado por interruptores fin de carrera. Completamente instalada. Marca/modelo: T&A / TBV-C	444	34,42€	15282€
Válvula de esfera, de la marca GENEBRE	444	10€	4440€

Total: 1.224.527,15€.

El presupuesto total de la instalación es de un millón dos cientos veinticuatro mil quinientos veintisiete con quince euros.

Madrid a 19 de Junio de 2019.

5. Pliego de condiciones

Índice

- 1. Generalidades
- 2. Dirección de obra
- 3. Conductos
- 4. Aislamiento térmico
- 5. Compuertas cortafuegos
- 6. Fancoils
- 7. elementos de regulación y control
- 8. Valvulería
- 9. Elementos antivibratorios
- 10. Bombas
- 11. Tuberías
- 12. Drenajes y vaciados
- 13. Acometidas de agua a equipos y redes
- 14. Pruebas y ensayos
- 15. Recepción
- 16. Condiciones de aceptación y rechazoju

1 Generalidades

1.1 Objeto y alcance

El objeto del presente documento es establecer los requisitos técnicos a cumplir por los materiales, los equipos y el montaje de las instalaciones de Climatización correspondientes al centro docente en Huesca. En particular, se definen los siguientes conceptos:

- ✓ Características y especificaciones de los materiales y equipos, su suministro e instalación.
- ✓ Trabajos a realizar por el Contratista.
- ✓ Forma de realizar las instalaciones y el montaje.
- ✓ Pruebas y ensayos, durante el transcurso de la obra, a la Recepción Provisional y a la Recepción Definitiva.
- ✓ Garantías exigidas.

Será cometido del Contratista el suministro de todos los equipos, materiales, servicios y mano de obra necesarios para dotar al Edificio de las instalaciones descritas en la Memoria, representadas en Planos y recogidas en Mediciones u otros documentos de este Proyecto. Todo ello según las normas, reglamentos y prescripciones vigentes que sean de aplicación, así como las de Seguridad e Higiene.

Asimismo, será cometido del Contratista lo siguiente:

- ✓ La conexión de todos los equipos relacionados con las instalaciones, o los que la D.T. estime de su competencia, aún no estando incluidas expresamente.
- ✓ Las pruebas y puesta en marcha, y cuanto conlleve.
- ✓ Planos finales de obra, "así construido", en papel y en soporte informático, y tres informes con especificaciones y características de equipos y materiales, con libros de uso y mantenimiento. Los planos contendrán:
 - Todos los trabajos de climatización instalados exactamente de acuerdo con el diseño original.
 - Todos los trabajos de climatización instalados correspondientes a modificaciones o añadidos al diseño original.
 - Toda la información dimensional necesaria para definir la ubicación exacta de todos los equipos que, por estar ocultos, no es posible seguirles el recorrido por simple inspección a través de los medios comunes de acceso, establecidos para inspección y mantenimiento.
- ✓ La limpieza inmediata y, si se precisa, transporte a vertedero de material sobrante, de todos los tajos y zonas de actuación.
- ✓ Sellado ignífugo de huecos y pasos de canalizaciones y conducciones, con resistencia al fuego equivalente a la de los cerramientos o forjados que atraviesan las instalaciones.
- ✓ Las ayudas de estricto peonaje y albañilería auxiliar.

- ✓ El pequeño material y accesorios, así como transporte y movimiento de todos los equipos.
- ✓ Los elementos de fijación y soporte, previa aprobación de los mismos por la D.T., de todos los aparatos.
- ✓ Todo el material y equipos de remate, electricidad, soldaduras, etc., para dejar un perfecto acabado.
- ✓ Las bancadas y sistemas antivibradores para equipos que lo requieran o indique la D.T.
- ✓ La imprimación y pintura de todo el material férreo utilizado para bancadas, soportes, herrajes, etc., que se requiera.
- ✓ En general, cuanto sea necesario para dejar el conjunto de las instalaciones que se adjudican totalmente rematadas y funcionando correctamente.

1.2 Definiciones

Para la instalación de climatización, el término "Contratista" significa la empresa que ejecuta dicha instalación, o su representante autorizado.

El término "Dirección Técnica", en adelante D.T., significa la persona o personas responsables técnicamente del montaje, o su representante.

Tanto en los planos como en las especificaciones para las instalaciones de climatización, ciertas palabras no técnicas serán entendidas con un significado específico que se define a continuación haciendo caso omiso a indicaciones contrarias en las condiciones generales o cualquier otro documento de control de las instalaciones de climatización.

Cada vez que se emplee el término "Suministro" se entenderá incluida la definición del material, el dimensionado, la disposición, el control de calidad, pruebas en fábrica, costes de embalaje, desembalaje, transporte y almacenamiento en obra, procedimientos, especificaciones, planos, cálculos, manuales y programas para todo lo anterior, para la Propiedad y las

Administraciones competentes, necesario para construir y fabricar el material, así como los costes derivados de visados, tasas, etc. para realizar la instalación.

En los términos "Instalación" o "Montaje" se entenderá incluido el coste de medición, replanteo en obra, elevación, manipulación, ejecución y recibo de rozas, realización de pasamuros, paso de forjados, sellado de los mismos, etc. y cualquier otra ayuda de albañilería, colocación, fijación, conexionado eléctrico o mecánico, mantenimiento durante la obra, limpieza, medición final, asistencia a la Propiedad en inspecciones, entrega, adopción de medidas de seguridad contra robo, incendio, sabotaje, daños naturales y accidentes a las personas o a las cosas.

"Proveer": Suministrar e instalar.

"Nuevo": Fabricado hace menos de dos años y nunca usado anteriormente.

Por último, el término "Prueba" incluye la comprobación de la instalación, puesta a punto de aparatos para que realicen sus funciones específicas, tarado de protecciones, energización, adopción de medidas de seguridad contra deterioros del material en cuestión o de otros como consecuencia de la primera y contra accidentes a las personas o a las cosas, comprobación de resultados, análisis de los mismos y entrega.

Dirección de obra 2

El Contratista actuará en todo momento bajo las órdenes de la D.T., a quien únicamente pedirá la conformidad de sus trabajos y nuevas necesidades y, de acuerdo con la cual, resolverá los problemas o incidencias que pudieran presentarse.

3.Conductos.

3.1 Generalidades.

Los conductos utilizados en las instalaciones de ventilación forzada estarán formados por materiales que tengan la suficiente resistencia para soportar los esfuerzos debidos a su peso, al movimiento del aire, a los `propios de manipulación, así como a las vibraciones que pueden producirse como consecuencia de su trabajo.

Los conductos estarán formados por materiales que no propaguen el fuego ni desprendan gases tóxicos en caso e incendio, resistiendo una llama tipo de 800°C durante treinta minutos.

Las superficies internas de los conductos serán lisas y no contaminarán el aire que circula por ellas.

El material usado para estos conductos será normalmente chapa de acero galvanizado de 1ª calidad con un recubrimiento de zinc de 275 g/m².(Z-275) y según la norma UNE-EN 10142:2001. Se admitirá el uso de otros materiales: aluminio, acero inoxidable, acero esmaltado, etc, siempre que haya sido admitido expresamente por la Dirección Facultativa.

Los conductos de aire y todos sus accesorios cumplirán lo establecido en las normas UNE 100101, UNE 100102 y UNE 100103. También cumplirán lo establecido en la normativa de protección contra incendios que les sea aplicable, así como la normativa UNE-EN 1363-1:2000 "Ensayos de resistencia al fuego".

Los conductos objeto de este CTS son los clasificados como de baja presión según la normaUNE 100102-88 que de acuerdo con la tabla 1 de la misma, responden a los siguientes criterios de diseño:

CLASE DE	PRESIÓN MÁX EN	VELOCIDAD MAX
CONDUCTO	EJERCICIO(Pa)	(m/s)
B.1 (Baja)	150	10
B.2 (Baja)	250	12,5
B.3 (Baja)	500	12,5

Podemos clasificar los conductos en dos tipos según su sección:

- ✓ Conductos rectangulares. Los de nuestra instalación.
- ✓ Conductos circulares.
- ✓ Se procurará que las dimensiones de los conductos circulares y rectangulares estén de acuerdo con la UNE 100101.

Por regla general, en el proyecto de cualquier red de conductos, se procura que el tendido de conductos sea lo más sencillo posible y simétrico.

El cálculo de las redes de conductos de aire se realizará por medio de cualquiera de los métodos que en buena práctica se conocen, evitando, en lo posible, el empleo de compuertas y otros dispositivos.

La velocidad máxima admitida en los conductos será de 10 m/s

Los métodos normalmente empleados en el cálculo de conductos, exigen una reducción después de cada boca de impulsión y de cada derivación. Las dimensiones de los conductos deben reducirse de 5 en 5 cm, preferentemente en una sola dimensión, y el tamaño mínimo recomendable para conductos prefabricados es de 20 por 25 cm.

Los conductos para el transporte de aire, desde los ventiladores hasta las unidades terminales, no podrán alojar conducciones de otras instalaciones mecánicas o eléctricas, ni ser atravesadas por ellas. En aquellos casos en los que forzosamente dichos obstáculos deban atravesar un conducto, deberán tenerse en cuenta estas consideraciones:

- ✓ Cubrir todas las tuberías y obstáculos circulares de diámetro mayor que 10 cm con una cubierta de forma aerodinámica.
- ✓ También protegeremos con una cubierta todas las formas planas o irregulares cuya anchura supere lo 8 cm. Todos los soportes o apoyos en el interior del conducto deben de ser paralelos a la corriente el aire. Cuando esto no sea posible, deben protegerse con una cubierta.

- ✓ Si la cubierta obstruye el 20% de la sección del conducto, este debe transformarse o dividirse en dos conductos. Tanto si se divide como si se transforma, debe mantenerse el área de la sección recta.
- ✓ Si un obstáculo presenta dificultades sólo en la esquina de un conducto, se transforma esta parte para evitar el obstáculo, teniendo en cuenta que la reducción no sobrepase el 20% del área de la sección primitiva.

Las redes de conductos no podrán tener aberturas, salvo aquellas requeridas para el funcionamiento del sistema de ventilación y para su limpieza.

El cálculo de los sistemas de ventilación se realizarán por cualquiera de los métodos que en buena práctica se conocen, evitando en lo posible, el empleo de compuertas u otros dispositivos de regulación.

Construcción de los conductos

El espesor de las hojas metálicas empleadas en los conductos y sus refuerzos, depende de las condiciones de presión existentes en el sistema. Así mismo existen varios tipos de uniones , juntas y engrapados para formar los conductos , que igualmente dependen de las condiciones de presión del sistema.

Juntas y engrapados de conductos metálicos

Las juntas y engrapados para sistemas de baja presión son:

- ✓ Junta o grapa deslizante plana.
- ✓ Grapa en " S".
- ✓ Grapa interior
- ✓ Grapa en "S".
- ✓ Barra reforzada-Grapa escuadra.
- ✓ Junta deslizante.
- ✓ Junta prensada a presión.
- ✓ Junta vertical o de plegado caliente.
- ✓ Junta Pittsburg.

Construcción de conductos rectangulares.

La siguiente tabla indica la construcción recomendada para conductos rectangulares de aluminio o acero. El método de engrapado y reforzado, así como el tipo de juntas y nervios se especifican en la tabla. Los espesores de chapa serán función de la dimensión del lado mayor del conducto, de acuerdo con la siguiente tabla.

DIMENSIONES		GRUESO	DE LA CH	I A P A	
MAYOR DEL			(mm)		CONSTRUCCIONES RECOMENDADAS*
CONDUCTO (cm)		ACERO ALUMINIO Juntas transversales, riostras y r		Juntas transversales, riostras y refuerzos	
	Conducto	Grapa	Conducto	Grapa	
Hasta 60	0,6	0,6	0,6	0,8	Grapa deslizante o grapa en S, separado 2,5 m o menos
de 60 a 80	0,6	0,6	0,6	0,8	Grapa deslizante o grapa en S, separado 1, 2 m o menos
de 80 a 150	0,8	0,8	0,8	1	
					Grapa deslizante reforzada ** o grapa a escuadra reforzada **, separado
de 150 a 180	1	1	1	1,5	1, 2 m o menos. Refuerzo de perfil angular en diagonal de 40 x 40 x 4
					mm*** o zuncho angular de las mismas dimensiones*** situada a
					mitad de distancia entre juntas.
					Grapa deslizante reforzada ** o grapa a escuadra reforzada**, separado
					1, 2m o menos. Refuerzo de perfil angular en diagonal de 40 x 40 x 4
de 180 a 225	1	1	1	1,5	mm*** o zuncho angular de las mismas dimensiones*** situada a
					mitad de distancia entre juntas. Tirante de hierro de 30 x 3 mm para
					anchura de conducto de 180 a 225 cm
					Grapa deslizante reforzada ** o grapa a escuadra reforzada **, separado
					1,2 m o menos. Refuerzo de perfil angular en diagonal de 40 x 40 x 4
					mm*** o zuncho angular de las mismas dimensiones*** situada a
225 y más	1,5	1	1,5	1,5	mitad de distancia entre juntas. Tirante de hierro de 30 x 3 mm para
					anchura de conducto de 225 a 300 cm
					Tirante de hierro de 30 x 3 mm separado 120 cm para anchuras de
					anchura de conducto de 300 cm o más

^{*} Todos los conductos de más de 50 cm en cualquiera e las dimensiones tienen separaciones transversales, excepto los que tiene aplicado aislamiento de plancha de cartón rígido o en las secciones de conducto en que se ha de instalar una salida o una conexión. Las juntas del conducto son de cierre Pittsburg o longitudinales.

4. Aislamiento térmico

4.1 General

El aislamiento térmico de las conducciones y los equipos se instalará después de las pruebas de estanqueidad del sistema y del limpiado y protección de las superficies.

Cuando la temperatura en algún punto el aislamiento térmico pueda descender por debajo de la temperatura del punto de rocío del aire ambiente, con la consecuente formación de condensados, la cara exterior del aislamiento deberá estar protegida por una barrera anti-vapor sin solución de continuidad.

Cuando la temperatura en algún punto de la masa aislante de un conducto de aire pueda descender por debajo de la temperatura del punto de rocío del aire

^{**} Junta reforzada con pasamanos de hierro de 30x3 mm. ***Todos los perfiles angulares están unidos al conducto mediante soldaduras por puntos, tonillos o roblones

en el interior del conducto, deberá protegerse por una barrera anti-vapor la cara interna del aislamiento.

El aislamiento no quedará interrumpido en el paso de los elementos estructurales del edificio. El manguito pasamuros deberá tener las dimensiones suficientes para que pase la conducción con el aislamiento, con una holgura no superior a 3 centímetros. Tampoco se permitirá la interrupción del aislamiento en los soportes de las conducciones.

El puente térmico constituido por el soporte deberá quedar interrumpido por la interposición de un material elástico entre el mismo y la conducción, excepto cuando se trate de un conducto de transporte de aire o, en el caso de las tuberías, el soporte sea un punto fijo, la temperatura del fluido sea superior a 15 °C ó la conducción transporte agua sanitaria.

Tras la instalación del aislamiento térmico, los instrumentos de medida y control y las válvulas quedarán visibles y accesibles.

Las franjas de color y las flechas de distinción del fluido transportado en las conducciones se pintarán o pegarán sobre la superficie exterior del aislamiento o de la protección del mismo.

La Dirección facultativa rechazará cualquier material aislante que muestre evidencia de estar mojado o húmedo.

4.2 Materiales y características

Los materiales aislantes utilizados se identificarán según la clasificación establecida en el anexo 5 de la NBE-CT.

El fabricante de material aislante garantizará las características de conductividad, densidad aparente, permeabilidad al vapor de agua y demás características mediante etiquetas y marcas de calidad.

Todos los materiales aislantes empleados deberán haber sido sometidos a los ensayos indicados en las normas UNE mencionadas en la NBE-CT, anexo 5, párrafo 5.2.5. En el caso de que el material no esté certificado debidamente y ofrezca dudas sobre la calidad, la Dirección facultativa podrá dirigirse a un

laboratorio oficial para la realización de ensayos de comprobación, con cargo a la empresa instaladora.

La conductividad térmica de los materiales aislantes empleados no deberá superar la indicada en la tabla 2.8 del anexo 2 de la NBE-CT o la establecida en la norma UNE correspondiente.

4.3 Aislamiento de tuberías

El aislamiento térmico de tuberías aéreas o empotradas se realizará siempre con coquillas para diámetros inferiores a 25 cm; para tuberías de diámetros superiores se utilizarán fieltros o mantas.

El aislamiento se adherirá a la tubería, para lo cual las coquillas se atarán con venda y sucesivamente con plenitas galvanizadas (se prohíbe el uso de alambres). Las curvas y los codos se realizarán con trozos de coquilla cortados en forma de gajos. En ningún caso el aislamiento con coquilla presentará más de dos juntas longitudinales.

Cuando la temperatura de servicio de la tubería sea inferior a la temperatura ambiente, las coquillas deberán ser encoladas sobre la tubería y entre ellas, por medio de breas, materiales bituminosos o productos especiales.

Para tuberías empotradas podrán utilizarse aislamientos a granel, siempre que quede garantizado el valor del coeficiente de conductividad térmica del material empleado.

Todos los accesorios de la red de tuberías deberán cubrirse con el mismo nivel de aislamiento que la tubería, incluido la barrera anti-vapor. En ningún caso el material aislante impedirá la actuación sobre los órganos de maniobra de las válvulas, ni la lectura de los instrumentos de medida y control.

4.4 Aislamiento de conductos

Los conductos de chapa metálica se aislarán según se indica en las mediciones. Se evitará la formación de bolsas de aire entre el conducto y el

aislamiento. Durante el montaje se evitará que el espesor del aislamiento se reduzca por debajo del valor nominal.

El material aislante estará dotado de barrera anti-vapor, cuando el conducto transporte aire a temperatura inferior a 15 °C. La barrera será continua.

5 Compuertas cortafuegos

5.1 General

Las compuertas cortafuegos deberán tendrán una resistencia al fuego igual o superior a la del cerramiento donde vaya colocada y, en cualquier caso, no inferior a 90 minutos.

El cierre de la compuerta será manual y automático. El dispositivo automático actuará por calor y podrá estar dotado de un servo-motor todo-nada, mandado por un sistema de detección de humos y llamas, según se indique o no en las mediciones. El mando manual será de fácil acceso.

Las compuertas, si así se indicara en las mediciones, podrá estar dotada de un interruptor de final de carrera.

El cierre de la compuerta tendrá lugar por gravedad o por la acción de un muelle.

5.2 Instalación

Se instalarán en el lugar indicado en la memoria, debiendo estar sellado el espacio entre el cerramiento y el bastidor de la compuerta con una masilla de características adecuadas, que deberá ser aprobada por la dirección facultativa. Las compuertas se acoplarán a los conductos mediante bridas a través de piezas especiales de cambio de sección.

Las compuertas se soportarán independientemente de los conductos conectados a la misma.

6 Fancoils

6.1 Generalidades

Las baterías deberán soportar, sin deformación, goteos o exudaciones, una presión hidraúlica interior de prueba equivalente a vez y media la de trabajo y como mínimo 400 kPa.

Los diversos componentes del fancoil estarán construidos y ensamblados de forma que no se produzcan oxidaciones, vibraciones o deformaciones por las condiciones normales de trabajo.

Los cojinetes del motor y ventilador serán autolubrificantes sin necesidad de mantenimiento posterior. Los motores eléctricos dispondrán del mecanismo necesario para su arranque.

El equipo tendrá prevista una conexión a la red de tierra del edificio. La batería estará dotada de purgadores manuales. La bandeja de condensado tendrá una conexión de desagüe de al menos media pulgada (1/2").

6.2 Elementos constitutivos

Los fancoil estarán constituidos por los siguientes elementos:

- ✓ Chasis o estructura en material inoxidable.
- ✓ Baterías de intercambio térmico agua-aire (baterías de frío y calor).
- ✓ Ventilador.
- ✓ Filtro de are.
- ✓ Placa de mando del ventilador.
- ✓ Conexiones de alimentación de agua,
- ✓ Conexiones de alimentación eléctrica.

- ✓ Bandeja de recogida de condensados con drenaje.
- ✓ Paneles de cerramiento con aislamiento acústico.
- ✓ Placa de identificación.
- ✓ Rejillas de aspiración y descarga.

6.3 Instalación

La distancia entre la pared inferior de los tubos de aletas del convector y la parte inferior de la apertura de entrada de aire, deberá ser de quince centímetros.

Cuando las unidades vayan sujetas a la pared, esta sujeción estará hecha por medio de pernos anclados a la misma, que pasarán a través de perforaciones realizadas en la chapa posterior del armazón del aparato cuando ésta exista.

6.4 Control y regulación

La capacidad frigorífica del fancoil se podrá realizar actuando sobre la variación del caudal de aire mediante las distintas velocidades del ventilador, generalmente de control manual, o actuando sobre el caudal de agua suministrado a la tubería mediante válvula automática, todo-nada o modulante.

6.4.2 Información técnica

El fabricante deberá suministrar la documentación técnica correspondiente con la siguiente información:

- ✓ Denominación, tipo y tamaño.
- ✓ Caudal de aire en cada velocidad del ventilador.
- ✓ Potencia frigorífica sensible y total, en función de la temperatura y caudal del agua fría y de las condiciones higronométricas del aire a la entrada, para cada velocidad del ventilador.
- ✓ Consumo del ventilador en cada velocidad.
- ✓ Nivel de ruido de presión sonora en dBA para un local tipo en cada velocidad del ventilador.
- ✓ Características de la corriente eléctrica necesaria.

✓ Dimensiones, peso y cotas de conexiones.

7 Elementos de regulación y control

7.1 General

Se incluyen en este pliego, los elementos siguientes:

- ✓ Termostatos y reguladores de temperatura ambiente.
- ✓ Sondas de temperatura, humedad y entalpía.
- √ Válvulas motorizadas y actuadores de compuertas.
- ✓ Central de regulación.
- ✓ Sonda de presión.

7.2 Materiales e instalación

El error máximo obtenido en laboratorio, entre la temperatura real existente y la indicada por el termostato una vez alcanzado el equilibrio, será como máximo de 1°C.

El diferencial estático de los termostatos no será superior a 1,5° C. El termostato resistirá sin que sufran modificaciones sus características, 10.000 ciclos de apertura-cierre, a la máxima carga prevista para el circuito mandado por el termostato.

Los reguladores de temperatura ambiente serán electrónicos, 24V + -20% y señal de mando progresivo de 0 a 20 V.

El termostato dispondrá de cursor para su accionamiento situado en lugar visible, junto con escala de temperatura en grados Celsius comprendido entre 5 y 35, con divisiones de grado en grado y en cifra cada 5. El cursor podrá bloquearse en un punto determinado.

Se colocarán en la pared opuesta a la descarga del aire a una altura de 1,5 m. del suelo, se evitará su colocación en paredes soleadas o en la proximidad de fuentes de calor.

8 Valvulería

8.1 General

En cualquier tipo de válvula, el acabado de las superficies de asiento y obturador deberá asegurar la estanqueidad al cierre de las mismas para las condiciones de servicio.

El volante y la palanca deberán ser de dimensiones suficientes para asegurar el cierre y la apertura de forma manual, sin la ayuda de medios auxiliares. El órgano de mando no deberá interferir con el aislamiento de la tubería y del cuerpo de válvula.

Las superficies del asiento y del obturador deberán ser intercambiables. La empaquetadura deberá ser recambiable en servicio, con válvula abierta a tope, sin necesidad de desmontarla. Las válvulas roscadas y las válvulas de mariposa serán de diseño tal que, cuando estén correctamente acopladas a las tuberías, no tengan lugar interferencias entre las tuberías y el obturador.

En el cuerpo de las válvulas irán troquelados las presión nominal y el diámetro nominal.

8.2 Conexiones

Salvo que se indique lo contrario en las mediciones, las conexiones de las válvulas serán del siguiente tipo, según el diámetro nominal de las mismas:

- ✓ Hasta DN 20: conexiones roscadas hembra.
- ✓ DN 25, 32 y 40: conexiones roscadas hembra o bridas.
- ✓ Desde DN 50: conexiones por bridas.

9. Elementos antivibratorios: bancadas, soportes y estructuras para equipos

9.1 Generalidades

Todos los equipos con partes móviles(bombas, compresores, etc) deberán instalarse con las recomendaciones del fabricante, poniendo especial cuidado

en al nivelación y alineación de los elementos de transmisión. Deberán estar dotados de los antivibratorios que recomiende el fabricante con el fin de no transmitir vibraciones al edificio.

Se deberá disponer, también de una bancada o bloque de inercia en la base e todo equipo, compuesta de un hormigón ligero de 10 a 20 cm de espesor.

Será de obligado cumplimiento todo lo especificado en la NBE-CA-88, Normas Básicas de Edificación, Condiciones Acústicas de los edificios.

Los elementos antivibratorios serán del tamaño adecuado a la unidad en la que estén montados. Serán de tipo soporte metálico o caucho. Los de caucho serán de tipo antideslizante.

Las redes de conductos se instalarán en zonas que no requieran un alto nivel de exigencias acústicas y preferentemente por conductos registrables de obra y fijaciones antivibratorias.

9.2 Instalación

Los antivibradores quedarán instalados de forma que soporten igual carga.

La forma de fijación de los antivibradores debe ser aquella que mejor permita la función a que se destinen, pudiéndose realizar mediante espárragos o puntos de soldadura.

Las conexiones de los equipos con los conductos se realizarán mediante dispositivos antivibratorios.

La boca de descarga, y eventualmente, el oído de aspiración del ventilador estarán conectados al resto de la instalación por medio de materiales flexibles. Igualmente será de material flexible el conducto de protección de los cables en su último tramo, de 50cm de longitud mínima.

Los ventiladores con motor directamente acoplado o montado en la fábrica sobre la carcasa o base metálica, no necesitan ser montados sobre base si la potencia es inferior a 40 KW. Si la potencia es superior a este valor, se necesitará una base de hormigón cuando el equipo apoye sobre un forjado con más de 10 m de luz.

Los ventiladores centrífugos sin motor acoplado directamente de fábrica, necesitarán siempre una base, que podrá ser metálica para potencias de hasta 40KW, o para cualquier potencia, cuando apoye directamente sobre el terreno sobre el terreno. Para potencias superiores a 40 KW y si el conjunto motorventilador apoya sobre un forjado, cualquiera que sea su luz, la base será de hormigón.

Los equipos que apoyan directamente sobre el terreno podrán tener soportes de goma si su potencia no supera los 40 KW. Para potencias superiores o cuando el equipo apoye sobre un forjado, es necesario instalar soportes de muelle, preferiblemente del tipo abierto.

Para ventiladores instalados en elementos metálicos cerrados, no necesitarán base de apoyo y el tipo de soporte será de goma sólo cuando se apoye directamente sobre el suelo.

10. Bombas

10.1 General

Se instalarán los elementos antivibratorios necesarios para impedir la transmisión de vibraciones a las estructuras y a las redes de tuberías.

Se recomienda que antes y después de cada bomba de circulación se monte un manómetro para poder apreciar la presión diferencial. En el caso de bombas en paralelo, este manómetro podrá situarse en el tramo común.

La bomba deberá ir montada en un punto tal que pueda asegurarse que ninguna parte de la instalación queda en depresión con relación a la atmósfera. La presión a la entrada deberá ser la suficiente para asegurar que no se producen fenómenos de cavitación ni en la entrada ni en el interior de la bomba.

El conjunto motobomba será fácilmente desmontable. En general, el eje del motor y de la bomba quedará bien alineados y se montará un acoplamiento elástico si el eje no es común. Cuando los ejes del motor y de la bomba no estén alineados, la transmisión se efectuará por correas trapezoidales.

Salvo en instalaciones individuales con bombas especialmente preparadas para ser soportadas por la tubería, las bombas no ejercerán ningún esfuerzo sobre la red de distribución. La sujeción de la bomba se hará preferentemente al suelo y no a las paredes. Se recomienda aislar elásticamente el grupo motobomba del resto de la instalación y de la estructura del edificio.

Cuando las dimensiones de la tubería sean distintas a las de salida o entrada de la bomba se efectuará un acoplamiento cónico con un ángulo en el vértice no superior a 30°C.

La bomba y el motor estarán montados con holgura a su alrededor, suficiente para una fácil inspección de todas sus partes.

El agua de goteo, cuando exista, será conducida al desagüe correspondiente. En todo caso, el goteo del prensaestopas, cuando deba existir, será visible.

10.2 Información Técnica

El fabricante deberá suministrar con las bombas centrífugas, la siguiente información:

- 11. Tipo, modelo y número de serie.
- 12. Curvas características de funcionamiento, en las que se relacionen caudales, presiones y rendimientos para cada combinación de :
 - 1. Motor
 - 2. r.p.m.
 - 3. Tipo de impulsor.
- Variación de la presión neta positiva requerida en la aspiración de la bomba en función del caudal.
- 14. Características de la corriente de alimentación.
- 15. Presión y temperatura máxima de trabajo.
- 16. Limitaciones en cuanto a posiciones de funcionamiento.
- 17. Dimensiones, peso y cotas de conexiones.
- 18. Instrucciones de montaje y mantenimiento.

11. TUBERIAS.

11.1 GENERAL

Todos los tubos serán redondos (sin abolladuras), lisos, limpios exterior e interiormente y no tendrán defectos que puedan afectar desfavorablemente a su servicio.

La fabricación de los mismos será realizada según normas descritas y con las máquinas precisas para conseguir un correcto proceso sin presiones internas por conformado o soldadura.

La instalación de la tubería se realizará de acuerdo con normas y práctica común para la misma asegurándose una circulación del fluido sin obstrucciones, eliminación de bolsas de aire y fácil drenaje de los distintos circuitos, mediante la instalación de purgadores y válvulas.

Las tuberías serán instaladas de forma que permitan su libre dilatación sin causar ningún esfuerzo que pueda producir desperfectos en la obra o equipos

a los cuales se encuentre conectada, equipando en caso preciso dilatadores, anclajes y soportería en general.

Las tuberías de evacuación y drenaje tendrán pendientes en la dirección del agua con un mínimo de 10 mm. por m.

Serán de aplicación las N.T.E. y Normas UNE en sus diferentes actividades de utilización.

12. Drenajes y vaciados

12.1 Drenajes

En la parte más alta de cada circuito, se pondrá un drenaje o purga para eliminar el aire que pudiera acumularse. Se recomienda que esta purga se coloque con una conducción de diámetro no inferior a quince milímetros (15 mm), con un purgador y conducción de la posible agua que se eliminase con la purga. Esta conducción irá en pendiente hacia el punto de vaciado, que deberá ser visible.

Se colocarán, además, purgas automáticas o manuales, en cantidad suficiente para evitar la formación de bolsas de aire en tuberías o aparatos en los que por su disposición fuesen previsibles.

12.2 Vaciados

En cada rama de la instalación que pueda aislarse existirá un dispositivo de vaciado de la misma. Cuando las tuberías de vaciado puedan conectarse a un colector común que las lleve a un desagüe, esta conexión se realizará de forma que el paso del agua desde la tubería al colectar sea visible.

Toda la instalación, salvo pequeños tramos, como pasos de puerta, etc., podrá vaciarse.

13. Acometidas de agua a equipos y redes

En toda instalación de agua existirá un círculo de alimentación que disponga de una válvula de retención y otra de corte, antes de la conexión a la instalación, recomendándose la instalación de un filtro.

La tubería de alimentación de agua podrá realizarse al depósito de expansión o a una tubería de retorno.

No podrá realizarse dicha alimentación con una conexión directa a la red de distribución de agua urbana, siendo necesaria una separación entre ambos circuitos.

Se instalará un equipo para el tratamiento de agua de alimentación en caso de que no se cumplan, para ésta, las limitaciones especificadas por los fabricantes de los equipos.

La alimentación automática de agua a las instalaciones únicamente se permitirá cuando esté suficientemente garantizado el control de la estanqueidad de la misma.

En cualquier caso, la alimentación de agua al sistema no podrá realizarse por razones de salubridad, con una conexión directa a la red de distribución urbana. Será necesaria la existencia de una separación física entre ambos circuitos. Para este fin, se considerará suficiente el llenado a través de depósitos de expansión abiertos, o bien que la instalación de fontanería disponga de grupo de presión instalado de acuerdo con la legislación vigente.

Se identificarán todas las tuberías mediante colores y sentidos de flujo del fluido que circula por ellas.

14. Pruebas y ensayos

14.1 General

Una vez finalizado totalmente el montaje de la instalación y habiendo sido probada y puesta a punto, (pruebas en vacío y en carga, control de fugas, etc.)

el instalador procederá a la realización de las diferentes pruebas finales previas a la recepción provisional, según se indica en los capítulos siguientes.

Estas pruebas serán las mínimas exigidas, pudiendo la Dirección Facultativa, si lo considerase oportuno, dictaminar otras que tuviesen relación con la verificación de la prestación de la instalación.

Las pruebas serán realizadas por el instalador en presencia de las personas que determine la Dirección de Obra, pudiendo asistir a las mismas un representante de la Propiedad.

El instalador pondrá a disposición de la Dirección de Obra todos los medios humanos y materiales necesarios para efectuar las pruebas parciales y finales de la instalación. Se excluye la prestación de energía, agua y combustible necesarios, que será a cargo de otros salvo que el contrato, de forma expresa lo contemple de forma diferente, tanto para la realización de las pruebas como para la simulación de las condiciones nominales necesarias.

Todas las mediciones se realizarán con aparatos homologados, pertenecientes al instalador, previamente contrastados y aprobados por la Dirección de Obra. En ningún caso deben utilizarse los aparatos fijos pertenecientes a la instalación, sirviendo así mismo las mediciones para el contraste de éstos.

14.2 Pruebas parciales

Durante la construcción se realizarán pruebas de todos los elementos que deben quedar ocultos y no se cubrirán hasta que estas pruebas parciales den resultados satisfactorios a juicio del Director Facultativo. Igualmente, se deben hacer pruebas parciales de todos los elementos que indique el Director Facultativo.

Para la ejecución de las pruebas finales, es condición necesaria que la instalación haya sido previamente equilibrada y puesta a punto.

14.2.1 Pruebas mecánicas

Terminada la instalación será sometida en conjunto a todas las pruebas que aquí se indican así como a las que indique el Director, debiéndose realizar todas las modificaciones, reparaciones y sustituciones necesarias hasta que estas pruebas sean satisfactorias a juicio del Director Facultativo. El instalador está obligado a suministrar todo el equipo necesario para las pruebas requeridas. Todos los equipos y materiales deberán ser sometidos a las pruebas siguientes.

Intercambiadores de energía térmica: Para todos los equipos en los que se efectúe una transferencia de energía térmica (baterías), se realizará una comprobación individual, midiendo los caudales en juego, las pérdidas de presión estática y las temperaturas seca y húmeda de los fluidos y se calculará la eficiencia, comparándola con la de proyecto.

Red de agua : Independiente de las pruebas parciales a que hayan sido sometidas las partes de la instalación a lo largo del montaje, todos los equipos y conducciones deberán someterse a una prueba final de estanqueidad, como mínimo a una presión interior de prueba en frío, equivalente a vez y media la de trabajo, con un mínimo de 400 KPa y una duración no menor a veinticuatro horas. Posteriormente, se realizarán pruebas de circulación de agua de circuitos (bombas en marcha), comprobación de limpieza de los filtros de agua y medida de presiones. Por último, se realizará la comprobación de la estanqueidad del circuito con el fluido a temperatura de régimen

14.2.2 Circuito refrigerante

Se separarán del circuito todas aquellas partes que recomiende el fabricante, cerrándole totalmente el exterior. El circuito así preparado se rellenará de gas inerte (nitrógeno) seco dándole una presión 300 psi (21 kg/cm2). Esta presión deberá mantenerse durante un periodo no menor de 48 horas. Con objeto de tener presente la corrección de la temperatura se tomarán las temperaturas en los momentos de lectura.

Una vez que la prueba de hermeticidad haya dado resultados satisfactorios, se procederá a permitir la salida de gas inerte del circuito. Concluida esta

evacuación natural, se conectará una bomba de vacío del tipo adecuado para este uso, con la que llegará a un vacío del orden de 0,25 mm. de Hg. de presión absoluta, debiéndose medir esta presión midiendo la temperatura de evaporación de agua destilada. Una vez conseguido este vacío se mantendrá la bomba de funcionamiento durante no menos de 72 horas, debiéndose hacer durante este tiempo, no menos de una determinación de presión cada 12 horas.

El circuito cerrado y separada la bomba, debe mantenerse el vacío durante 48 horas. Para determinar la presión absoluta después de pasadas las 48 horas, se operará con la bomba de funcionamiento.

14.2.3 Pruebas hidrotérmicas

Se realizarán las pruebas que, a criterio del Director, sean necesarias para comprobar el funcionamiento normal en régimen de invierno o verano, obteniendo un estadillo de condiciones hidrotérmicas interiores para unas condiciones exteriores debidamente registradas.

14.2.4 Motores

Para los motores eléctricos, se comprobará que la potencia absorbida por los motores eléctricos, en las condiciones de funcionamiento correspondientes al máximo caudal de los ventiladores, es igual a la de proyecto.

14.2.5 Ventiladores

Para ventiladores se medirán el caudal, las presiones totales en la aspiración y la descarga y la velocidad de rotación y se comprobará que las condiciones de funcionamiento del ventilador responden a las de proyecto, admitiéndose una diferencia máxima de más o menos diez por ciento (10%) entre el valor de proyecto y la media aritmética de, al menos, tres medidas consecutivas.

14.2.6 Conductos

En los elementos para la impulsión y captación de aire, se comprobarán los caudales de todos los elementos, admitiéndose que la diferencia entre éstos y los datos de proyecto no sea superior a más o menos diez por ciento (10%).

Antes de que una red de conductos se haga inaccesible por el aislamiento o cierre de obras de albañilería y de falsos techos, es preciso realizar una prueba de estanqueidad para asegurar la perfecta ejecución de los conductos y sus accesorios y del montaje de los mismos. La prueba podrá realizarse sobre la red total o, si ésta es muy grande, podrá subdividirse en partes convenientemente. Las aperturas de terminación de los conductos, donde irán conectadas las rejillas o las unidades terminales, deberán cerrarse por medio de tapones, de chapa u otro material, perfectamente sellados. El montaje de los tapones se hará al mismo tiempo que los conductos para evitar la introducción de cualquier material en ellos y se quitarán en el momento de efectuar la conexión de los elementos terminales

14.3 Otras pruebas

Por último, se comprobará que la instalación cumple con las exigencias de sanidad, seguridad, confortabilidad, eficiencia energética, fiabilidad y duración marcada en el proyecto y de acuerdo con la reglamentación vigente. Particularmente, se comprobará el buen funcionamiento de la regulación automática del sistema.

15. Recepción

Una vez realizadas las pruebas mencionadas en los párrafos anteriores con resultados satisfactorios para el Director, debiendo, además, estar la instalación debidamente acabada de pintura, limpieza, remates, etc., se presentará el certificado de la instalación según modelo del RITE, ante la Delegación Provincial del Ministerio correspondiente para potencias superiores a 10 kW en frío y superiores a 6 kW en producción de calor.

Una vez cumplimentados los requisitos previstos en el párrafo anterior, se realizará el acta de recepción provisional, en el que la firma instaladora entregará al Director Facultativo, si no lo hubiera hecho antes, los siguientes documentos :

- 1.Resultados de las pruebas.
- 2. Manual de instrucciones,
- 3. Libro de mantenimiento
- 4. Libro-Registro del usuario del Ministerio, debidamente diligenciado.

- Proyecto "así construido", en el que junto a una descripción de la instalación, se relacionarán todas las unidades y equipos empleados, indicando marca, modelo, características y fabricante, así como los planos definitivos de lo ejecutado.
- 6. Un ejemplar de :Copia del Certificado de la Instalación presentado ante la Delegación provincial del Ministerio correspondiente.

16. Condiciones de aceptación y rechazo

16.1 Equipos frigoríficos

Se determinarán las deficiencias energéticas de los equipos frigoríficos en las condiciones de trabajo. Los equipos frigoríficos montados en fábrica no deberán someterse a otras pruebas específicas, entendiendo que han sido sometidos a las mismas en fábrica. No obstante, para los equipos frigoríficos de importación, la prueba de estanqueidad requerida por el Reglamento de Seguridad para Plantas e Instalaciones Frigoríficas, se justificará mediante certificación de una entidad reconocida internacionalmente en el país de origen, legalizada por el representante español en aquel país o, en su caso, mediante certificación de laboratorio de ensayos nacional reconocido por el Ministerio de Industria y Energía.

El Director en caso de ser dudoso el estado de recepción del equipo importado, podrá exigir en cualquier caso la última certificación citada. Poseerán la documentación técnica exigible y especificada para cada equipo.

La carcasa de Equipos Unitarios de Acondicionamiento tendrá una robustez tal que pueda soportar, sin deformación, los esfuerzos que en su funcionamiento sean de prever, inclusive los impactos de transporte.

La carcasa estará protegida contra la corrosión. Las compuertas no tendrán en su movimiento contacto con otras partes móviles del aparato. Los paneles y secciones que forman la carcasa del aparato estarán firmemente fijados a la estructura. Esta fijación no perderá su eficacia por efecto del peso, las vibraciones o consecutivas maniobras de desmontaje y montaje.

Las partes móviles estarán protegidas contra la corrosión. No existirán válvulas entre el dispositivo limitador de presión del circuito frigorífico y el circuito de alta presión entre compresor y condensador.

Todas las partes del equipo que puedan quedar aisladas y sometidas a presión, tendrán dispositivos de descarga para impedir presiones elevadas en caso de incendio, tales como:

Válvulas de descarga.

Tapones de máxima presión.

Tapones fusibles.

Los tapones fusibles se autorizarán sólo para recipientes de diámetro inferior a siete centímetros (7 cm) y de capacidad inferior a ochenta litros (80 l). En cualquier caso, estos dispositivos, estarán situados por encima del nivel de líquido.

Las partes sometidas a presión del refrigerante, en el lado de alta presión, deberán resistir, como mínimo, las presiones como se establecen en el Reglamento de Seguridad para equipos e instalaciones frigoríficas.

Los motores y las transmisiones de las plantas enfriadoras de agua, deben estar suficientemente protegidos contra accidentes fortuitos del personal. La maquinaria frigorífica y sus elementos complementarios deben estar dispuestos de forma que todas sus partes sean fácilmente accesibles e inspeccionables y, en particular, las uniones mecánicas deben ser observables en todo momento.

Todo elemento de un equipo frigorífico, incluidos los indicadores de nivel de líquido, que forme parte del circuito de refrigerante debe ser probado, antes de su puesta en marcha, a una presión igual o superior a la de trabajo, pero nunca inferior a la indicada en la Tabla 1 de la Instrucción MI-IF 010, sin que se manifieste pérdida o escape alguno del fluido en la prueba.

16.2 Elementos emisores

Se realizará una comprobación individual de todos los climatizadores y fancoil que intervengan en la instalación, anotando las condiciones de funcionamiento. Se exigirá la documentación técnica especificada.

La carcasa será de robustez suficiente para soportar el transporte. Los fancoil no tendrán ningún desperfecto en su acabado. La carcasa estará protegida contra la corrosión así como todas las partes.

Las partes móviles no entrarán en interferencia con ningún otro elemento y estarán protegidas para evitar daños a personas. Los paneles estarán firmemente unidos al bastidor sin posibilidad de desprenderse por efecto de la vibración en su funcionamiento.

a. Elementos de bombeo

Estarán en posesión de la documentación técnica exigible.

Los materiales de construcción del equipo deberán ser aptos de acuerdo con el líquido que circule por éste, en lo que se refiere a :

Temperatura

Grado de corrosividad.

Características abrasivas.

El conjunto motor-bomba será fácilmente desmontable y el acoplamiento mecánico entre ambos tendrá la protección suficiente para evitar daños contra el personal.

Se comprobarán las condiciones de funcionamiento dadas por el fabricante y si los resultados varían en más de diez por ciento (10%) se rechazará el equipo.

Elementos auxiliares

Estarán en posesión de la documentación técnica exigible.

Se realizará una comprobación individual de todos los elementos en los que se efectúe una transferencia de energía térmica, anotando las condiciones de funcionamiento.

Catálogos